



PCT

特許協力条約に基づいて公開された国際出願

<p>(51) 国際特許分類6 C08F 293/00, C08L 53/00, C09K 3/10</p>	<p>A1</p>	<p>(11) 国際公開番号 WO99/24484</p> <p>(43) 国際公開日 1999年5月20日(20.05.99)</p>
<p>(21) 国際出願番号 PCT/JP98/04977</p> <p>(22) 国際出願日 1998年11月5日(05.11.98)</p> <p>(30) 優先権データ 特願平9/304684 1997年11月6日(06.11.97) JP 特願平10/121308 1998年4月30日(30.04.98) JP</p> <p>(71) 出願人 (米国を除くすべての指定国について) ダイキン工業株式会社 (DAIKIN INDUSTRIES, LTD.)(JP/JP) 〒530-8323 大阪府大阪市北区中崎西2丁目4番12号 梅田センタービル Osaka, (JP)</p> <p>(72) 発明者 ; および (75) 発明者 / 出願人 (米国についてのみ) 岸根 充(KISHINE, Mitsuru)(JP/JP) 北市雅紀(KITAICHI, Masanori)(JP/JP) 野口 剛(NOGUCHI, Tsuyoshi)(JP/JP) 田中義人(TANAKA, Yoshito)(JP/JP) 荒木孝之(ARAKI, Takayuki)(JP/JP) 入江貞成(IRIE, Sadashige)(JP/JP) 〒566-8585 大阪府摂津市西一津屋1番1号 ダイキン工業株式会社 淀川製作所内 Osaka, (JP)</p>		<p>(74) 代理人 弁理士 朝日奈宗太, 外(ASAHI, Sohta et al.) 〒540-0012 大阪府大阪市中央区谷町二丁目2番22号 NSビル Osaka, (JP)</p> <p>(81) 指定国 CN, JP, KR, US, 欧州特許 (AT, BE, CH, CY, DE, DK, ES, FI, FR, GB, GR, IE, IT, LU, MC, NL, PT, SE).</p> <p>添付公開書類 国際調査報告書</p>
<p>(54)Title: MOLDING MATERIAL</p> <p>(54)発明の名称 成形用材料</p> <p>(57) Abstract A molding material for use as a sealing material or the like for, e.g., production apparatuses associated with semiconductors, which comprises a polymer made up of fluorinated segments of different kinds and is excellent in mechanical properties (especially at high temperatures, etc.), wearing resistance, and transparency and reduced in pollution and gas permeability while retaining the flexibility, elasticity, sealing properties, chemical resistance, and heat resistance inherent in fluoroelastomers. The molding material comprises a polymer which is made up of fluorinated segments of different kinds consisting of one or more elastomeric fluoropolymer chain segments capable of imparting flexibility to the whole polymer and one or more non-elastomeric fluoropolymer chain segments and in which the content of perfluoroolefin structural units is 95 mol% or higher.</p> <p>BEST AVAILABLE COPY</p>		

(57)要約

本発明によれば、柔軟性、弾性、シール性、耐薬品性、耐熱性という含フッ素エラストマーの特性を維持したまま、機械的特性（特に高温時など）耐摩耗性、低汚染性、ガス低透過性、透明性に優れた含フッ素多元セグメント化ポリマーからなる、たとえば半導体関連製造装置用のシール材などのための成形用材料を提供することができる。エラストマー性含フッ素ポリマー鎖セグメントと非エラストマー性含フッ素ポリマー鎖セグメントを有し、該エラストマー性含フッ素ポリマー鎖セグメントがポリマー全体に柔軟性を与えるものであり、構成単位として95モル%以上をパーハロオレフィン単位とする含フッ素多元セグメント化ポリマーからなる成形用材料。

PCTに基づいて公開される国際出願のパンフレット第一頁に掲載されたPCT加盟国を同定するために使用されるコード(参考情報)

AE	アラブ首長国連邦	ES	スペイン	LI	リヒテンシュタイン	SG	シンガポール
AL	アルバニア	FI	フィンランド	LK	スリ・ランカ	SI	スロヴェニア
AM	アルメニア	FR	フランス	LR	リベリア	SK	スロヴァキア
AT	オーストリア	GA	ガボン	LS	レソト	SL	シエラ・レオネ
AU	オーストラリア	GB	英国	LT	リトアニア	SN	セネガル
AZ	アゼルバイジャン	GD	グレナダ	LU	ルクセンブルグ	SZ	スワジランド
BA	ボスニア・ヘルツェゴビナ	GE	グルジア	LV	ラトヴィア	TD	チャード
BB	バルバドス	GH	ガーナ	MC	モナコ	TG	トーゴ
BE	ベルギー	GM	ガンビア	MD	モルドヴァ	TJ	タジキスタン
BF	ブルキナ・ファソ	GN	ギニア	MG	マダガスカル	TM	トルクメニスタン
BG	ブルガリア	CW	ギニア・ビサオ	MK	マケドニア旧ユーゴスラヴィア共和国	TR	トルコ
BJ	ベナン	GR	ギリシャ			TT	トリニダッド・トバゴ
BR	ブラジル	HR	クロアチア	ML	マリ	UA	ウクライナ
BY	ベラルーシ	HU	ハンガリー	MN	モンゴル	UG	ウガンダ
CA	カナダ	ID	インドネシア	MR	モーリタニア	US	米国
CC	中央アフリカ	IE	アイルランド	MW	マラウイ	UZ	ウズベキスタン
CG	コンゴ	IL	イスラエル	MX	メキシコ	VN	ヴェトナム
CH	スイス	IN	インド	NE	ニジェール	YU	ユーゴスラビア
CI	コートジボアール	IS	アイスランド	NL	オランダ	ZA	南アフリカ共和国
CM	カメルーン	IT	イタリア	NO	ノルウェー	ZW	ジンバブエ
CN	中国	JP	日本	NZ	ニュージーランド		
CU	キューバ	KE	ケニア	PL	ポーランド		
CY	キプロス	KG	キルギスタン	PT	ポルトガル		
CZ	チェッコ	KP	北朝鮮	RO	ルーマニア		
DE	ドイツ	KR	韓国	RU	ロシア		
DK	デンマーク	KZ	カザフスタン	SD	スーダン		
EE	エストニア	LC	セントルシア	SE	スウェーデン		

## 明 細 書

### 成形用材料

#### 技術分野

本発明はシール性やクリーン性が要求される各種成形品の成形に好適に用いられる含フッ素多元セグメント化ポリマーからなる成形用材料および架橋性成形用組成物、ならびにそれを用いて成形してなる各種の成形品、特にシール材、該シール材を組み込んでなる半導体関連製造装置に関する。

#### 背景技術

含フッ素エラストマーは優れた耐熱性、耐油性、耐薬品性などを有しており、各種の分野、たとえば電気・電子、輸送機、化学、機械、食品、金属などの分野でシール材、Ｏリング、ガスケット、オイルシール、ダイヤフラム、ホース、ロール、ベルト、パッキンなどの成形用材料として広く使用されている。

たとえば半導体関連の製造分野では、半導体の製造におけるコンタミネーションを可能な限り排除する必要があり、フルオロオレフィンとパーフルオロ（アルキルビニルエーテル）からなる含フッ素エラストマーにフッ素樹脂微粉末を配合することによって溶出金属量を抑えると共に強度を高める試みが提案されている（WO 97 / 0 8 2 3 9 号パンフレット）。しかし、フッ素樹脂微粉末を物理的に練り込んでいるにすぎないため、使用時にフッ素樹脂が脱落し、異物としてのパーティクルの原因

となったり、ガス不透過性を低下させたりするため、クリーン性やシール性の点で不十分である。

また、エラストマー性含フッ素ポリマー鎖セグメントと非エラストマー性含フッ素ポリマー鎖セグメントとをブロック共重合した含フッ素多元セグメント化ポリマーも知られている。

特開平 7 - 3 1 6 2 4 6 号公報には、含フッ素多元セグメント化ポリマーを構成する成分（単量体）の種々の組合せが開示されている。しかし具体例として開示されているものは、ビニリデンフルオライド（V d F）／ヘキサフルオロプロピレン（H F P）／テトラフルオロエチレン（T F E）からなるエラストマー性含フッ素ポリマー鎖セグメントにポリビニリデンフルオライド（P V d F）からなる非エラストマー性含フッ素ポリマー鎖セグメントをブロック共重合したものだけである。

特開平 6 - 2 2 0 1 4 3 号公報には、含フッ素多元セグメント化ポリマーを構成する成分（単量体）の種々の組合せが開示されている。しかし、具体例として開示されているものは、エラストマー性含フッ素ポリマー鎖セグメントとして T F E ／プロピレン、T F E ／プロピレン／V d F、T F E ／C<sub>2</sub>～C<sub>3</sub>の炭化水素系オレフィン／パーフルオロ（アルキルビニルエーテル）（P A V E）の組合せが、非エラストマー性含フッ素ポリマー鎖セグメントとして P T F E、T F E ／エチレン、T F E ／P A V E などの組合せだけである。

しかし、これらの含フッ素多元セグメント化ポリマーはそもそもブロック化率が低く、非エラストマー性成分が結合していないエラストマー性含フッ素ポリマー鎖セ

グメントのみからなるポリマー分子を多く含み、したがってそれを用いて成形した各種の成形品ではエラストマー性含フッ素ポリマー鎖セグメントやその他の低分子量物の溶出が生じたり、耐熱性、耐薬品性、機械的物性が不充分であったりする。特にクリーン性が要求される半導体デバイス製造装置用シール材に使用したばあい、ブロック化率の低さによるエラストマー性含フッ素ポリマー鎖セグメントやその他の低分子量物の溶出が問題となる。また、ポリマー自体も乳白化しており、含フッ素多元セグメント化ポリマーの特性である透明性が損われている。

本発明は、エラストマー性含フッ素ポリマー鎖セグメントと非エラストマー性含フッ素ポリマー鎖セグメントを有する含フッ素多元セグメント化ポリマーからなる成形用材料および架橋性成形用組成物、なかでもそれらを用いて成形してなるエラストマー性含フッ素ポリマー鎖セグメントやその他低分子量物の溶出の少ない半導体関連製造装置用シール材および該シール材を組み込んだ半導体製造装置を提供することを課題とする。

### 発明の開示

本発明は、エラストマー性含フッ素ポリマー鎖セグメント（以下、「エラストマー性セグメント A」という）と非エラストマー性含フッ素ポリマー鎖セグメント（以下、「非エラストマー性セグメント B」という）を有し、該エラストマー性セグメント A が、ポリマー全体に柔軟性を与えるものであり、かつパーハロオレフィン単位を構成単位とするセグメントである含フッ素多元セグメント化ポリマーからなる成形用材料に関する。

また、本発明の成形用材料はエラストマー性セグメント A の構成単位としてパーハロオレフィン単位を 90 モル % 以上、好ましくは 95 モル % 以上含むものである。

本発明においては、エラストマー性セグメント A が、および／または非エラストマー性セグメント B が、それぞれのセグメントに硬化部位を与える単量体に基づく構成単位を、好ましくは各セグメントの 5 モル % 以下含んでいてもよい。

また、エラストマー性セグメント A が、非晶性であってかつガラス転移点が 25 °C 以下であるのが好ましく、さらにまたテトラフルオロエチレン (TFE) / パーフルオロ (アルキルビニルエーテル) (PAVE) / 硬化部位を与える単量体の 45 ~ 90 / 10 ~ 50 / 0 ~ 5 モル % からなることが好ましい。

非エラストマー性セグメント B は結晶融点が 150 °C 以上のポリマー鎖であることが好ましく、またパーハロオレフィン単位を構成単位とするものが好ましい。さらに TFE が 85 ~ 100 モル %、および  $\text{CF}_2 = \text{CF} - \text{R}_f^1$  [ $\text{R}_f^1$  は  $\text{CF}_3$  または  $\text{OR}_f^2$  ( $\text{R}_f^2$  は炭素数 1 ~ 5 のパーフルオロアルキル基)] が 0 ~ 15 モル % からなる非エラストマー性のものが好ましい。

非エラストマー性セグメント B は少なくとも一つのフルオロオレフィン単位を含み、必要に応じて水素を含むハロオレフィン単位を構成単位とするものであっても好ましく用いることができる。

本発明の成形用材料における含フッ素多元セグメント化ポリマー (たとえば B-A-B、A-B など) は、非エラストマー性セグメント B と結合していないエラスト

マー性セグメント A のみからなるポリマー分子 C を含んでいないか、含んでいても 35 重量% 以下、特に 10 重量% 以下であること、つまり  $A / (A + C) \geq 65$  重量%、特に  $A / (A + C) \geq 90$  重量% であることが好ましい。

本発明はまた、硬化部位を含む前記含フッ素多元セグメント化ポリマー 100 重量部（以下、「部」という）、有機過酸化物 0.05 ～ 10 部および架橋助剤 10 ～ 010 部を含んでなる架橋性成形用組成物に関する。

本発明はまた、硬化部位としてニトリル基を含む前記含フッ素多元セグメント化ポリマー 100 部、該ニトリル基と反応可能な官能基を持つ架橋剤 0.1 ～ 10 部を含んでなる架橋性成形用組成物に関する。

本発明の成形用材料および架橋性成形用組成物は各種の成形品に使用できるが、特にコンタミネーションを発生しにくいことから半導体関連分野における各種製造装置のシール用の材料として好適である。

また、前記含フッ素多元セグメント化ポリマーは、高エネルギー線架橋させてシール材に適用するのが好ましい。

かかるシール材はますます微細化が進み、クリーン化が求められている。具体的には、たとえばエッチング装置、洗浄装置、露光装置、研磨装置、成膜装置または拡散・イオン注入装置などの半導体製造装置に組み込まれる。

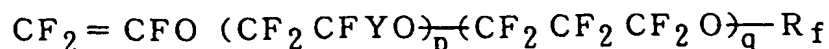
#### 発明を実施するための最良の形態

本発明の成形用材料は、エラストマー性セグメント A

と非エラストマー性セグメント B のブロック共重合体である柔軟性の含フッ素多元セグメント化ポリマーであって、エラストマー性セグメント A がパーハロオレフィン単位を構成単位とするポリマーからなる。

本発明者らは、特公昭 58-4728 号公報などで示した含フッ素多元セグメント化ポリマーの製法である高分子論文集 (Vol. 49, No. 10, 1992) に記載の、いわゆるヨウ素移動重合法において、エラストマー性セグメント A の構成単位として 90 モル % 以上、特に 95 モル % 以上をパーハロオレフィン単位とすることにより、非エラストマー性セグメント B 用の単量体とのブロック共重合反応が規則的に均一に進行し、未反応のエラストマー性セグメント A や反応しても分子量の低い非エラストマー性セグメント B などの目的外の生成物を大幅に少なくできることを見出し、さらにこれらを用いた成形品が半導体関連製造装置用シール材として有用であることを見出した。一方、目的外の未反応のエラストマー性セグメント A などを含む含フッ素多元セグメント化ポリマーからなる成形用材料は、それを用いて成形した成形品に機械的強度の低下、耐熱性の低下、耐薬品性の低下、不純物の溶出によるクリーン性の低下という悪影響を及ぼすものである。

エラストマー性セグメント A の構成単位として使用可能なパーハロオレフィンとしては、たとえば T F E、クロトリフルオロエチレン (C T F E)、パーフルオロ (アルキルビニルエーテル) [アルキル基の炭素数は 1 ~ 5]、

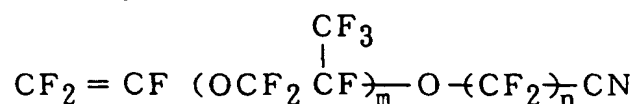




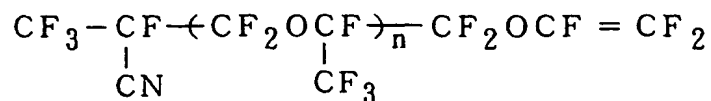
[式中、YはFまたはCF<sub>3</sub>、R<sub>f</sub>は炭素数1～5のパーフルオロアルキル基、pは0～5の整数、qは0～5の整数、ただしp+q≥1]などのパーフルオロビニルエーテル類、ヘキサフルオロプロピレン(HFP)などがあげられ、これらのうちからエラストマー性をもつ組合せと組成のものが使用できる。なお、パーオキサイド加硫やポリオール加硫、ポリアミン加硫、さらには架橋剤としてビスアミノフェノールなどの化合物を用いる加硫のために硬化部位を与える単量体を5モル%以下、好ましくは2モル%以下、より好ましくは1モル%以下導入してもよい。これにより、セグメントAはさらに良好な圧縮永久歪性を示す。

本発明で用いる含フッ素多元セグメント化ポリマーにおいて、エラストマー性セグメントAとは、非晶性でかつガラス転移点が25℃以下であるセグメントを示し、具体的に好ましい組成としては、たとえばTFE/PAVE/硬化部位を与える単量体(45～90/10～50/0～5。モル%、以下同様)があげられ、さらに好ましい組成は45～80/20～50/0～5、特に53～70/30～45/0～2である。

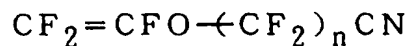
硬化部位を与える単量体としては、たとえばフッ化ビニリデン、 $CX_2=CX-R_f^3CHRI$ (式中、XはH、FまたはCH<sub>3</sub>、R<sub>f</sub><sup>3</sup>はフルオロアルキレン基、パーフルオロアルキレン基、フルオロポリオキシアルキレン基またはパーフルオロポリオキシアルキレン基、RはHまたはCH<sub>3</sub>)で示されるヨウ素含有単量体、



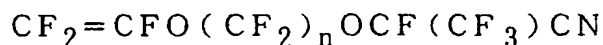
(式中、m は 0 ~ 5、n は 1 ~ 3)



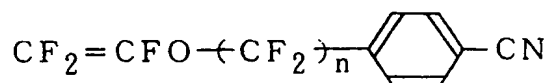
(n は 0 ~ 4)、



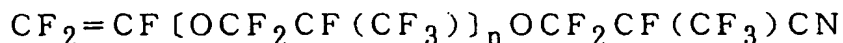
(n は 1 ~ 4)、



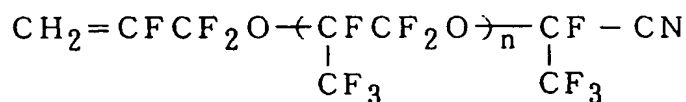
(n は 2 ~ 5)、



(n は 1 ~ 6)、



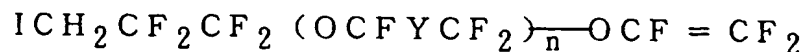
(n は 1 ~ 2)、または



で示されるニトリル基含有単量体、臭素含有単量体などがあげられ、通常、ヨウ素含有単量体、ニトリル基含有単量体などが好適である。

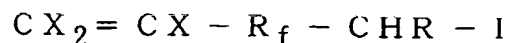
ヨウ素含有単量体としては、パーフルオロビニルエーテル化合物がその共重合性から好適である。たとえばパーフルオロ(6, 6ジヒドロ-6-ヨード-3-オキサー-1-ヘキセン)や、パーフルオロ(5-ヨード-3-オキサー-1-ペンテン)などが好適である。

そのほか特公平 5 - 6 3 4 8 2 号公報に記載されている一般式：



(式中、Y はトリフルオロメチル基、n は 0 ~ 2) で示されるフルオロビニルエーテルなどがあげられる。

また、特開平 7 - 3 1 6 2 4 6 号公報に記載されている一般式：



(式中、X は水素原子、フッ素原子またはメチル基、R は水素原子またはメチル基、 $\text{R}_f$  は 1 個以上のエーテル型酸素原子を有していてもよい直鎖状または分岐鎖状のフルオロ-またはパーフルオロアルキレン基、またはフルオロ-またはパーフルオロオキシアルキレン基) で示されるヨウ化オレフィンなども使用できる。そのほか  $\text{CF}_2 = \text{CHI}$  など好適に使用できる。

なお、加硫(架橋)を放射線( $\alpha$ 線、 $\beta$ 線、 $\gamma$ 線、X線)、電子線、紫外線などの高エネルギー線で行なうばあいには、硬化部位用の単量体の導入は、必ずしも必要ではない。高エネルギー線架橋は、有機過酸化物などの架橋剤が不要であり、しかも架橋剤の混練工程も不要であるので、工程的に簡略化できるだけでなく混練工程での汚染を回避でき、高度の非汚染性が要求される半導体製造用の各種成形品の製造には特に好ましい。しかし、高温でのシール性を要求される用途については硬化部位を導入し、有機過酸化物と架橋助剤で、あるいは、ビスアミノフェノールなどのニトリル基と反応可能な官能基を

持つ架橋剤で架橋させるのが物理的特性の点で有利である。

エラストマー性セグメント A はフッ素系エラストマーの製造法として公知のヨウ素移動重合法で製造できる（特公昭 58-4728 号公報、特開昭 62-12734 号公報）。

たとえば実質的に無酸素下で、水媒体中で、ヨウ素化合物、好ましくはジヨウ素化合物の存在下に、前記パーハロオレフィン、要すれば硬化部位を与える単量体を加圧下で攪拌しながらラジカル開始剤の存在下乳化重合を行なう方法があげられる。

用いるジヨウ素化合物の代表例としては、たとえば 1, 3-ジヨードパーフルオロプロパン、1, 4-ジヨードパーフルオロブタン、1, 3-ジヨード-2-クロロパーフルオロプロパン、1, 5-ジヨード-2, 4-ジクロロパーフルオロペンタン、1, 6-ジヨードパーフルオロヘキサン、1, 8-ジヨードパーフルオロオクタン、1, 12-ジヨードパーフルオロドデカンおよび 1, 16-ジヨードパーフルオロヘキサデカン、ジヨードメタン、1, 2-ジヨードエタンである。これらの化合物は単独で使用してもよく、相互に組み合わせて使用することもできる。なかでも、1, 4-ジヨードパーフルオロブタンが好ましい。ジヨウ素化合物の量は、エラストマー性セグメント A を構成する単量体の全重量に対して 0.01 ~ 5 重量 % である。

重合温度は、60℃を超えると、常態特性は特に影響されないようであるが、圧縮永久歪は劣化する傾向にある。また、40℃未満では、過硫酸塩単独では重合速度

が小さい。また、亜硫酸塩等を添加したレドックス系を使用しても、重合速度が小さく、その上、還元剤の金属イオンがポリマー中に残り、半導体製造用の用途などでは使えなくなる。

本発明におけるエラストマー性セグメント A の製造で使用するラジカル重合開始剤は、従来からフッ素系エラストマーの重合に使用されているものと同じものであってよい。これらの開始剤には有機および無機の過酸化物ならびにアゾ化合物がある。典型的な開始剤として過硫酸塩類、過酸化カーボネート類、過酸化エステル類などがあり、好ましい開始剤として過硫酸アンモニウム (A P S) があげられる。A P S は単独で使用してもよく、またサルファイト類、亜硫酸塩類のような還元剤と組み合わせて使用することもできる。しかしえられたエラストマーがクリーン度を要求される半導体製造装置などのシール材などに使用されることが多く、金属イオン源となる還元剤はできる限り使用しない方が好ましい。

乳化重合に使用される乳化剤としては、広範囲なものが使用可能であるが、重合中におこる乳化剤分子への連鎖移動反応を抑制する観点から、フルオロカーボン鎖または、フルオロポリエーテル鎖を有するカルボン酸の塩類が望ましい。乳化剤の使用量は、添加された水の約 0.05 ~ 2 重量 % が望ましく、特に 0.2 ~ 1.5 重量 % が望ましい。

本発明で使用するモノマー混合ガスは、カルブ (G. H. Kalb) ら、アドヴァンシーズ・イン・ケミストリー・シリーズ (Advances in Chemistry Series.) 129, 13 (1973) に記載されるように、爆発性を有する

ので、重合装置には着火源となるスパークなどが発生しないように工夫する必要がある。また、その意味からは、重合圧力はできる限り低く抑えることが好ましい。

重合圧力は、広い範囲で変化させることができる。一般には、0.5～5 MPaの範囲である。重合圧力は、高い程重合速度は大きくなるため、生産性の向上の観点から、0.8 MPa以上であることが望ましい。

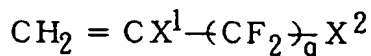
かくしてえられるエラストマー性セグメントAは数平均分子量が5,000～750,000、特に20,000～400,000のものが、えられる含フッ素多元セグメント化ポリマー全体へ柔軟性の付与、弾性の付与、機械的物性の付与、また成形性の点から好ましい。

本発明においてエラストマー性セグメントAの末端部分はパーハロ型となっており、非エラストマー性セグメントのブロック共重合の開始点となるヨウ素原子を有している。

本発明において非エラストマー性セグメントBとしては、フッ素原子を含み前記エラストマー性を有していなければ基本的には限定されず、非エラストマー性セグメントBをブロック共重合することによりえようとする特性・機能に合わせて選択すればよい。なかでも、機械的物性を付与するためには結晶融点が150℃以上である結晶性ポリマー鎖セグメントであることが好ましい。

非エラストマー性セグメントBを構成しうる単量体のうち含フッ素単量体としては、たとえばTFE、CTFE、PAVE、HFP、 $\text{CF}_2=\text{CF}(\text{CF}_2)_p\text{X}$ （pは1～10の整数、XはFまたはCl）、パーフルオロ-2-ブテンなどのパーハロオレフィン類；フッ化ビニリデン、

フッ化ビニル、トリフルオロエチレン、



( $\text{X}^1$  および  $\text{X}^2$  は H または F、 $q$  は 1 ~ 10 の整数)、  
 $\text{CH}_2 = \text{C}(\text{CF}_3)_2$  などの部分フッ素化オレフィン類の  
 1 種または 2 種以上があげられる。また、これらと共重  
 合可能な単量体、たとえばエチレン、プロピレン、塩化  
 ビニル、ビニルエーテル類、カルボン酸ビニルエステル  
 類、アクリル類の 1 種または 2 種以上も共重合成分とし  
 て使用できる。

これらのうち、耐薬品性、耐熱性の点から、主成分に  
 用いる単量体としては含フッ素オレフィン単独または含  
 フッ素オレフィン同士の組合せ、エチレンと T F E の組  
 合せ、エチレンと C T F E の組合せが好ましく、特にパー  
 ハロオレフィンの単独またはパーハロオレフィン同士の  
 組合せが好ましい。

具体的には、

(1) V d F / T F E (0 ~ 1 0 0 / 1 0 0 ~ 0)、特  
 に V d F / T F E (7 0 ~ 9 9 / 3 0 ~ 1)、P T F E  
 または P V d F ;

(2) エチレン / T F E / H F P (6 ~ 6 0 / 4 0 ~ 8 1  
 / 1 ~ 3 0)、3, 3, 3 - トリフルオロプロピレン -  
 1, 2 - トリフルオロメチル - 3, 3, 3 - トリフルオ  
 ロプロピレン - 1 / P A V E (4 0 ~ 6 0 / 6 0 ~ 4 0) ;

(3) T F E /  $\text{CF}_2 = \text{CF} - \text{R}_f^1$  (非エラストマー性を  
 示す組成範囲、すなわち、 $\text{CF}_2 = \text{CF} - \text{R}_f^1$  が 15 モル  
 % 以下) ;

(4) V d F / T F E / C T F E (5 0 ~ 9 9 / 3 0 ~

0 / 2 0 ~ 1 ) ;

( 5 ) V d F / T F E / H F P ( 6 0 ~ 9 9 / 3 0 ~ 0 / 1 0 ~ 1 ) ;

( 6 ) エチレン / T F E ( 3 0 ~ 6 0 / 7 0 ~ 4 0 ) ;

( 7 ) ポリクロロトリフルオロエチレン ( P C T F E ) ;

( 8 ) エチレン / C T F E ( 3 0 ~ 6 0 / 7 0 ~ 4 0 )

などがあげられる。これらのうち、耐薬品性と耐熱性の点から、特に P T F E および T F E / C F <sub>2</sub> = C F - R<sub>f</sub><sup>1</sup> の非エラストマー性の共重合体が好ましい。

また、非エラストマー性セグメント B を構成しうる単量体として、各種加硫のために前記した硬化部位を与える単量体を 5 モル % 以下、好ましくは 2 モル % 以下、より好ましくは 1 モル % 以下導入してもよい。

非エラストマー性セグメント B のブロック共重合は、エラストマー性セグメント A の乳化重合に引き続き、単量体を非エラストマー性セグメント B 用に変えることにより行なうことができる。

非エラストマー性セグメント B の数平均分子量は、1, 0 0 0 ~ 1, 2 0 0, 0 0 0、好ましくは 3, 0 0 0 ~ 4 0 0, 0 0 0 と広い幅で調整できる。

本発明における重要な特徴は、エラストマー性セグメント A に確実に非エラストマー性セグメント B をブロック共重合でき、しかも非エラストマー性セグメント B の分子量（重合度）を大きくすることができた点にある。この点は前述したとおり、エラストマー性セグメント A の構成単位の 9 0 モル % 以上、特に 9 5 モル % 以上をパーハロオレフィン単位とすることにより達成できる。

かくしてえられる含フッ素多元セグメント化ポリマー



は、エラストマー性セグメント A の両側に非エラストマー性セグメント B が結合したポリマー分子 (B-A-B)、エラストマー性セグメント A の片側に非エラストマー性セグメント B が結合したポリマー分子 (A-B) を主体とするものであり、非エラストマー性セグメント B が結合していないエラストマー性セグメント A のみのポリマー分子 (C) は、含フッ素多元セグメント化ポリマー中の A セグメントとポリマー C との合計量に対し 35 重量% 以下、特に 10 重量% 以下である。このポリマー分子 (C) は加硫後であってもたとえばフッ素系の有機溶剤により溶出され、成形品の品質劣化だけでなく汚染の原因にもなるため、できるだけ少ない方がよく、望ましくは 5 重量% 以下、特に実質的にゼロであるのが望ましい。

本発明において含フッ素多元セグメント化ポリマー中のエラストマー性セグメント A と非エラストマー性セグメント B との割合は、前記分子量の範囲内で選定すればよいが、たとえば重量比で A/B が 10 ~ 99 / 90 ~ 1、特に 60 ~ 95 / 40 ~ 5 であるのが好ましい。

以上、本発明に係る含フッ素多元セグメント化ポリマーの製造法について、ブロックポリマーとするばあいについて説明したが、特開昭 62-34324 号公報に示されるような製造法を用いてグラフトポリマーとすることも可能である。

本発明の成形用材料は、前記含フッ素多元セグメント化ポリマーからなるものであり、用途および加硫方法、要求物性 (機械的特性、電気的特性、外観) などによって適宜公知の添加剤を使用することができる。

またエラストマー性セグメント A および / または非エ

ラストマー性セグメント B に硬化部位を導入して架橋点を設けたばあい、加硫（架橋）を公知の有機過酸化物によるパーオキサイド加硫や公知の多価アルコール類によるポリオール加硫、公知の多価アミン化合物によるポリアミン加硫、公知の有機すす系触媒によるトリアジン加硫、ニトリル基と反応可能な官能基をもつ架橋剤による加硫などにより行なうことができる。

パーオキサイド加硫を行なうばあい、前記硬化部位を有する含フッ素多元セグメント化ポリマーと有機過酸化物と架橋助剤とを有する架橋性成形用組成物とするのが好ましい。

用いる有機過酸化物としては、加硫温度条件下でパーオキシラジカルを発生する公知有機過酸化物ならいずれでもよく、好ましい有機過酸化物は、ジ-*t*-ブチルパーオキサイド、ジクミルパーオキサイド、2, 5-ジメチル-2, 5-ジ（ベンゾイルパーオキシ）ヘキサン、2, 5-ジメチル-2, 5-ジ（*t*-ブチルパーオキシ）ヘキサン、1, 1-ビス（*t*-ブチルパーオキシ）-3, 5, 5-トリメチルシクロヘキサン、2, 5-ジメチルヘキサン-2, 5-ジヒドロキシパーオキシド、*t*-ブチルクミルパーオキシド、 $\alpha$ ,  $\alpha'$ -ビス（*t*-ブチルパーオキシ）-*p*-ジイソプロピルベンゼン、2, 5-ジメチル-2, 5-ジ（*t*-ブチルパーオキシ）ヘキシン-3、ベンゾイルパーオキシド、*t*-ブチルパーオキシベンゼン、*t*-ブチルパーオキシマレイン酸、*t*-ブチルパーオキシイソプロピルカーボネートなどである。

有機過酸化物の含有量は、含フッ素多元セグメント化ポリマー 100 部当たり、通常 0.05 ~ 10 部、好ま

しくは 1 ～ 5 部である。

有機過酸化物の含有量が 0.05 部より少ないと、含フッ素多元セグメント化ポリマーが充分架橋されず、一方 10 部を超えると、加硫物の物性を悪化させる。

かかるパーオキサイド加硫において多官能性共架橋剤などの架橋助剤を用いることができる。使用する多官能性共架橋剤としては、含フッ素エラストマーのパーオキサイド加硫において有機過酸化物と共に用いられる多官能性共架橋剤が使用でき、たとえばトリアリルシアヌレート、トリメタアリルイソシアヌレート、トリアリルイソシアヌレート、トリアリルホルマール、トリアリルホスフェート、トリアリルトリメリテート、N, N' - m - フェニレンビスマレイミド、ジプロパルギルテレフタレート、ジアリルフタレート、テトラアリルテレフタルアミド、トリス（ジアリルアミン） - S - トリアジン、亜リン酸トリアリル、N, N - ジアリルアクリルアミド、1, 6 - ジビニルドデカフルオロヘキサンに代表されるビスオレフィンなどがあげられる。

また、トリアリルイソシアヌレートの 3 つのアリル基の中の水素原子の一部をより耐熱性の高いフッ素原子に置き換えた含フッ素トリアリルイソシアヌレートなども好適にあげられる（米国特許第 4, 320, 216 号明細書、WO 98 / 00407 パンフレット、Klenovich, S. V. ら、Zh. Prikl. Khim. (Leningrad) (1987, 60 (3), 656 - 8) 参照）。

架橋助剤の含有量は、含フッ素多元セグメント化ポリマー 100 部当たり、通常 0.1 ～ 10 部、好ましくは 0.5 ～ 5 部である。

架橋助剤の含有量が 0.1 部より少ないと、含フッ素多元セグメント化ポリマーが充分架橋されず、一方 10 部を超えると、加硫物の伸びが低下する。

硬化部位としてニトリル基を有する含フッ素多元セグメント化ポリマーの加硫を行なう場合、ニトリル基を有する含フッ素多元セグメント化ポリマーとビスアミノフェノールなどのニトリル基と反応可能な官能基をもつ架橋剤とを有する架橋性成形用組成物とするのが好ましい。

ニトリル基と反応可能な官能基をもつ架橋剤としては、公知のビスアミノフェノール化合物、テトラアミン化合物、ビスアミノチオフェノール化合物、ビスアミドラゾン化合物、ビスアミドキシム化合物（特開昭 59-109546 号公報、特開平 8-120144 号公報、特開平 8-104789 号公報、特開平 8-119926 号公報、特開平 8-217742 号公報、特開平 9-31283 号公報、特開平 9-31284 号公報参照）などがある。

本発明の成形用材料および架橋性成形用組成物において、特に高純度かつ非汚染性が要求されない分野では、必要に応じて含フッ素エラストマー組成物に配合される通常の添加物、たとえば充填剤、加工助剤、可塑剤、着色剤などを配合することができ、前記のものとは異なる常套の加硫剤や加硫促進剤を 1 種またはそれ以上配合してもよい。また、本発明の効果を損なわない範囲において、公知のフッ素ゴムを混合してもよい。

本発明の成形用材料または架橋性成形用組成物は、上記の各成分を、通常のゴム用加工機械、たとえば、オープンロール、バンバリーミキサー、ニーダーなどを用いて混合することにより調製することができる。その他、

密閉式混合機を用いる方法やエマルジョン混合から共凝析する方法によっても調製することができる。

上記成形用材料または架橋性成形用組成物から予備成形体を得る方法は通常の方法で良く、金型にて加熱圧縮する方法、加熱された金型に圧入する方法、押出機で押出す方法など公知の方法で行うことができる。ホースや電線などの押出製品の場合は押出後も形を保持することが可能なので、架橋剤を使用せずに押出した予備成形体をそのまま用いることができる。もちろん架橋剤を使用してスチームなどによる加熱架橋を施した予備成形体を用いることも可能である。またオーリングなどの型物製品で未架橋状態では離型後も形を保持することが困難な場合は、架橋剤を使用してあらかじめ架橋した予備成形体を用いることにより実施可能となる。

本発明においてパーオキシサイド加硫を行なうばあい、通常のフッ素ゴムの加硫条件下で行なうことができる。たとえば、金型に入れ、加圧下において120～200℃で1～60分間保持することによってプレス加硫を行ない、続いて120～320℃の炉中で0～48時間保持することによってオープン加硫を行なうと、加硫ゴムをうることができる。

本発明においてビスアミノフェノールなどの架橋剤を用いて加硫を行なう場合、通常のフッ素ゴムの加硫条件下で行なうことができる。たとえば、金型に入れ、加圧下において120～200℃で1～60分間保持することによって、プレス加硫を行ない、続いて120～320℃の炉中で0～48時間保持することによってオープン加硫を行なうと、加硫ゴムを得ることができる。

半導体関連製造装置などの非汚染性を強く求められる用途のばあい、架橋剤などを添加せずに高エネルギー線架橋をするのが好ましい。架橋源としては、 $\alpha$ 線、 $\beta$ 線、 $\gamma$ 線、X線などの放射線、電子線、紫外線などが用いられる。

予備成形体に照射される高エネルギー線は、たとえば電子線のばあい、照射線量は5～500 kGyが好ましく、さらに好ましくは10～300 kGyである。5 kGyより少ないと放射線の照射による機械的強度の改善が不十分となり、500 kGyより多いとポリマーの崩壊が進行し、分子間結合が一部切断されて、成形体の機械的強度が低下する。また機械的強度の改善のためには線量率は500 kGy/h以上が好ましく、さらに好ましくは1000 kGy/h以上が良い。

また、半導体製造装置用の各種成形品、たとえばシール材の成形用材料として用いるばあい、フッ化水素酸、フッ化アンモニウム、塩酸、硫酸などの強酸類；アンモニア、水酸化ナトリウム、アミン類などのアルカリ類；酸素、ネオン、 $\text{CF}_4$ などの各種プラズマなどの極めて厳しい条件に耐えうる特性が求められる。かかる要求を満たすためには、本発明の成形用材料として、つぎの構成のものを使用すればよい。

(1) 含フッ素多元セグメント化ポリマー

(1-a) エラストマー性セグメントA：

テトラフルオロエチレン45～90モル%とパーフルオロ（アルキルビニルエーテル）10～50モル%とヨウ素原子を有する架橋部位となる単量体0～5モル%の共重合体

分子量：20,000～400,000

(1-b) 非エラストマー性セグメントB：

テトラフルオロエチレンのホモ重合体、テトラフルオロエチレン90～99.99モル%とパーフルオロ（アルキルビニルエーテル）0.01～10モル%との共重合体、テトラフルオロエチレン85～99.99モル%とヘキサフルオロプロピレン0.01～15モル%との共重合体などが好ましい。

分子量：1,000～400,000

(2) 添加剤

基本的には使用しないのが好ましいが、目的、部品により補強や帯電性の低下が必要であるばあいのみカーボンブラック、酸化チタン、酸化ケイ素、フッ素樹脂粉末などをできるだけ少量添加してもよい。

(3) 加硫方法

加硫操作を必要としなくとも十分な強度はえられるが、さらに加硫により機械的特性を向上させるばあい、公知の加硫方法が適用できる。しかし、なるべく金属、金属化合物、金属イオンを用いない加硫方法が好ましい。具体的にはパーオキサイド加硫、ビスアミノフェノール加硫または放射線、電子線、紫外線などの高エネルギー線加硫が好ましい。

(4) 成形方法

公知の射出成形、押出成形、圧縮成形などが適用できる。

本発明の含フッ素多元セグメント化ポリマーは柔軟性、弾性、シール性というエラストマーという面からみた特性と機械的強度、耐摩耗性、耐熱性という結晶性樹脂か

らみた特性に優れており、しかも両セグメントが化学的に結合していることにより、クリーン性、透明性に優れている。

こうした特性を生かし、本発明の成形用材料および組成物はつぎの表 1、表 2 および表 3 に示す分野の各種成形品の材料として有用である。



表 1

業界	分野	最終製品	最終品	部品
電気	半導体関連	平導体製造装置	CVD装置	O(角)リング、パッキン、シール材、チューブ、ロール、コーティング、ライニング、ガスケット、ダイアフラム、ホース
		液晶パネル製造装置	ドラエエッチング装置	
		プラズマパネル製造装置	ウェットエッチング装置	
			酸化拡散装置	
輸送機	自動車		スバッタリング装置	
			アッパリング装置	
			洗浄装置	
			イオン注入装置	
化学	航空機	自動車	エンジン並びに周辺装置	ガスケット、シャフトシール、バルブシステムシール、シール材、ホース
			AT装置	ホース、シール材
			燃料系統並びに周辺装置	O(角)リング、チューブ、パッキン、バルブ芯材、ホース、シール材、ダイアフラム
			燃料系統	ダイアフラム、O(角)リング、バルブ、チューブ、パッキン、ホース、シール材
機械	化学	航空機	燃料系統	同 上
		ロケット	燃料系統	同 上
		船舶	燃料系統	同 上
		プラント	医薬、農薬、塗料、樹脂、等化学品製造工程	ライニング、バルブ、パッキン、ロール、ホース、ダイアフラム、O(角)リング、チューブ、シール材
食品	分析・理化学機		(石油)	
		薬品	薬栓	薬栓
		写真	フィルム現像機	ロール
		印刷	X線フィルム現像機	ロール
金属	鉄鋼	印刷	印刷ロール	ロール
		塗装	塗装ロール	ロール
		分析・理化学機	チューブ	チューブ
		プラント	食品製造工程	ライニング、バルブ、パッキン、ロール、ホース、ダイアフラム、O(角)リング、チューブ、シール材
食品	鉄板加工設備		鉄板加工ロール	ロール

表 2

業界	基本ニーズ
電気	耐プラズマ性、耐酸性、耐アルカリ性、耐アミン性、耐オゾン性、耐ガス性、耐薬品性、クリーン性、耐熱性
輸送機	耐熱性、耐アミン性  耐熱性、耐アミン性 耐燃料性、燃料透過性、耐熱性  耐燃料性、燃料透過性、耐熱性 耐燃料性、燃料透過性、耐熱性 耐燃料性、燃料透過性、耐熱性
化学	耐薬品性、耐溶剤性、耐熱性 耐薬品性、耐溶剤性、耐熱性 クリーン性
機械	耐薬品性 耐薬品性 耐溶剤性 耐溶剤性
食品	耐薬品性、耐溶剤性、耐熱性
金属	耐熱性、耐酸性

表 3

業界	具 体 名 称
電気	該当製品装置のゲートバルブのＯリング、シール材
	該当製品装置のクォーツウィンドウのＯリング、シール材
	該当製品装置のチャンバーのＯリング、シール材
	該当製品装置のゲートのＯリング、シール材
	該当製品装置のベルジャーのＯリング、シール材
	該当製品装置のカップリングのＯリング、シール材
	該当製品装置のポンプのＯリング、シール材
	該当製品装置の半導体用ガス制御装置のＯリング、シール材
	レジスト現像液、剥離液用のＯリング、シール材
	ウェハー洗浄液用のＯリング、シール材
	該当製造装置のポンプのダイヤフラム
	レジスト現像液、剥離液用のホース
	ウェハー洗浄液用のホース、チューブ
	ウェハー搬送用のロール
	レジスト現像液槽、剥離液槽のライニング、コーティング
輸送機	ウェットエッチング槽のライニング、コーティング
	エンジンヘッドガスケット
	メタルガスケット
	クランクシャフトシール
	カムシャフトシール
	バルブステムシール
	マニホールドパッキン
	オイルホース
	ATF ホース
	インジェクターＯリング
化学	インジェクターパッキン
	燃料ポンプＯリング、ダイヤフラム
	燃料ホース
機械	現像ロール
	現像ロール
	グラビアロール
	ガイドロール
	磁気テープ製造塗工ラインのグラビアロール
	磁気テープ製造塗工ラインのガイドロール
	各種コーティングロール
食品	
金属	

特に本発明のシール材は、具体的には次のような半導体製造装置に組み込んで用いることができる。

(1) エッチング装置

ドライエッチング装置

プラズマエッチング装置

反応性イオンエッチング装置

反応性イオンビームエッチング装置

スパッタエッチング装置

イオンビームエッチング装置

ウェットエッチング装置

アッシング装置

(2) 洗浄装置

乾式エッチング洗浄装置

UV / O<sub>3</sub> 洗浄装置

イオンビーム洗浄装置

レーザービーム洗浄装置

プラズマ洗浄装置

ガスエッチング洗浄装置

抽出洗浄装置

ソックスレー抽出洗浄装置

高温高圧抽出洗浄装置

マイクロウェーブ抽出洗浄装置

超臨界抽出洗浄装置

(3) 露光装置

ステッパー

コータ・デベロッパー

(4) 研磨装置

CMP装置

(5) 成膜装置

CVD装置

スパッタリング装置

## (6) 拡散・イオン注入装置

## 酸化拡散装置

## イオン注入装置

## 実施例

つぎに本発明を実施例に基づいて説明するが、本発明はかかる実施例のみに限定されるものではない。

## 合成例 1 (エラストマー性セグメント A の合成)

着火源をもたない内容積 47 リットルのステンレス製オートクレーブに、純水 30 リットルおよび乳化剤として  $C_7F_{15}COONH_4$  300 g、pH 調整剤としてリン酸水素二ナトリウム・12 水塩 300 g を仕込み、系内を窒素ガスで十分に置換したのち、200 rpm で攪拌しながら、50℃に昇温し、テトラフルオロエチレン (TFE) とパーフルオロ (メチルビニルエーテル) (PMVE) の混合ガス (TFE / PMVE = 32 / 68 モル比) を、内圧が 8.0 kgf / cm<sup>2</sup>G になるように仕込んだ。ついで、過硫酸アンモニウム (APS) の 55.8 mg / ml の濃度の水溶液 100 ml を窒素圧で圧入して反応を開始した。

重合の進行により内圧が、7.0 kgf / cm<sup>2</sup>G まで降下した時点で、ジヨウ素化合物 I ( $CF_2$ )<sub>4</sub>I を 27.24 g と  $C_7F_{15}COONH_4$  の 10 重量 % 水溶液 234 g とを窒素圧にて圧入した。ついで圧力が 8.0 kgf / cm<sup>2</sup>G になるように、TFE を自圧にて 60 g、PMVE 58 g (TFE / PMVE = 63 / 37 モル比) をプランジャーポンプにて圧入した。以後、反応の進行にともない同様に TFE、PMVE を圧入し、7～8 kgf / cm<sup>2</sup>G の

あいだで、昇圧、降圧を繰り返した。

重合反応の開始から12時間後、TFEおよびPMVEの合計仕込み量が、6000gになった時点で、オートクレーブを冷却し、未反応モノマーを放出して固形分濃度18.04重量%の水性分散体をえた。

この水性分散体の一部を取り、凍結させ凝析を行ない、解凍後、凝析物を水洗、真空乾燥してゴム状重合体をえた。この重合体のムーニー粘度 $ML_{1+10}$  (100℃)は、94であった。極限粘度は、 $[\eta] = 0.654$  (dl/g、35℃、FC-75 (3M社製))であった。

$^{19}F$ -NMR分析の結果、この重合体のモノマー単位組成は、TFE/PMVE = 60/40モル%であり、DSC分析により測定したTg (中央値) は、2℃であった。

#### 合成例2 (エラストマー性セグメントAの合成)

着火源をもたない内容積47リットルのステンレス製オートクレーブに、純水30リットルおよび乳化剤として $C_7F_{15}COONH_4$  300g、pH調整剤としてリン酸水素二ナトリウム・12水塩300gを仕込み、系内を窒素ガスで十分に置換したのち、200rpmで攪拌しながら、50℃に昇温し、テトラフルオロエチレン (TFE) とパーフルオロ (メチルビニルエーテル) (PMVE) の混合ガス (TFE/PMVE = 32/68モル比) を、内圧が8.0 kgf/cm<sup>2</sup>Gになるように仕込んだ。ついで、過硫酸アンモニウム (APS) の27.9 mg/mlの濃度の水溶液100mlを窒素圧で圧入して反応を開始した。

重合の進行により内圧が、7.0 kgf/cm<sup>2</sup>Gまで

降下した時点で、ジヨウ素化合物 I ( $\text{CF}_2$ )<sub>4</sub>I を 13.62 g と  $\text{C}_7\text{F}_{15}\text{COONH}_4$  の 10 重量 % 水溶液 117 g とを窒素圧にて圧入した。ついで圧力が 8.0 kgf/cm<sup>2</sup>G になるように、TFE を自圧にて 60 g、PMVE 58 g (TFE/PMVE = 63/37 モル比) をプランジャーポンプにて圧入した。以後、反応の進行にともない同様に TFE、PMVE を圧入し、7~8 kgf/cm<sup>2</sup>G のあいだで、昇圧、降圧を繰り返した。

重合反応の開始から 16 時間後、TFE および PMVE の合計仕込み量が、6000 g になった時点で、オートクレーブを冷却し、未反応モノマーを放出して固形分濃度 18.16 重量 % の水性分散体をえた。

この水性分散体の一部を取り、凍結させ凝析を行ない、解凍後、凝析物を水洗、真空乾燥してゴム状重合体をえた。この重合体のムーニー粘度  $\text{ML}_{1+10}$  (100℃) は、熔融せず測定できなかった。極限粘度は、 $[\eta] = 1.387$  (dl/g、35℃、FC-75 (3M 社製)) であった。

<sup>19</sup>F-NMR 分析の結果、この重合体のモノマー単位組成は、TFE/PMVE = 60/40 モル % であり、DSC 分析により測定した Tg (中央値) は、2℃であった。

### 合成例 3 (エラストマー性セグメント A の合成)

着火源をもたない内容積 47 リットルのステンレス製オートクレーブに、純水 30 リットルおよび乳化剤として  $\text{C}_7\text{F}_{15}\text{COONH}_4$  300 g、pH 調整剤としてリン酸水素二ナトリウム・12 水塩 2.7 g を仕込み、系内を窒素ガスで十分に置換したのち、200 rpm で攪拌

しながら、50℃に昇温し、テトラフルオロエチレン (TFE) とパーフルオロ (メチルビニルエーテル) (PMVE) の混合ガス (TFE / PMVE = 32 / 68 モル比) を、内圧が 8.5 kgf / cm<sup>2</sup>G になるように仕込んだ。ついで、過硫酸アンモニウム (APS) の 87.35 mg / ml の濃度の水溶液 100 ml を窒素圧で圧入して反応を開始した。

重合の進行により内圧が、7.5 kgf / cm<sup>2</sup>G まで降下した時点で、ジヨウ素化合物 I (CF<sub>2</sub>)<sub>4</sub>I を 61.59 g、CF<sub>2</sub>=CFOCF<sub>2</sub>CF<sub>2</sub>CH<sub>2</sub>I を 100.4 g と C<sub>7</sub>F<sub>15</sub>COONH<sub>4</sub> の 10 重量% 水溶液 1392 g とを窒素圧にて圧入した。ついで圧力が 8.5 kgf / cm<sup>2</sup>G になるように、TFE を自圧にて 60 g、PMVE 66.4 g (TFE / PMVE = 60 / 40 モル比) をプランジャーポンプにて圧入した。以後、反応の進行にともない同様に TFE、PMVE を圧入し、7.5 ~ 8.5 kgf / cm<sup>2</sup>G のあいだで、昇圧、降圧を繰り返した。

重合反応の開始から 69 時間後、TFE および PMVE の合計仕込み量が、14 kg になった時点で、オートクレーブを冷却し、未反応モノマーを放出して固形分濃度 30 重量% の水性分散体をえた。

この水性分散体の一部を取り、凍結させ凝析を行ない、解凍後、凝析物を水洗、真空乾燥してゴム状重合体をえた。この重合体のムーニー粘度 ML<sub>1+10</sub> (100℃) は、68 であった。

<sup>19</sup>F-NMR 分析の結果、この重合体のモノマー単位組成は、TFE / PMVE = 60 / 40 モル% であり、DSC 分析により測定した T<sub>g</sub> (中央値) は、-4℃で



あった。

#### 合成例 4 (エラストマー性セグメント A の合成)

着火源をもたない内容積 47 リットルのステンレス製オートクレーブに、純水 30 リットルおよび乳化剤として

$$\begin{array}{c} \text{CF}_3 \quad \quad \text{CF}_3 \\ | \quad \quad | \\ \text{C}_3\text{F}_7\text{OCFCF}_2\text{OCFCOONH}_4 \end{array}$$

300 g、pH 調整剤としてリン酸水素二ナトリウム・12 水塩 300 g を仕込み、系内を窒素ガスで十分に置換したのち、200 rpm で攪拌しながら、50℃ に昇温し、テトラフルオロエチレン (TFE) とパーフルオロ (メチルビニルエーテル) (PMVE) の混合ガス (TFE / PMVE = 32 / 68 モル比) を、内圧が 8.0 kgf / cm<sup>2</sup> G になるように仕込んだ。ついで、過硫酸アンモニウム (APS) の 55.8 mg / ml の濃度の水溶液 100 ml を窒素圧で圧入して反応を開始した。

重合の進行により内圧が、7.0 kgf / cm<sup>2</sup> G まで降下した時点で、ジヨウ素化合物 I (CF<sub>2</sub>)<sub>4</sub>I を 109 g と C<sub>7</sub>F<sub>15</sub>COONH<sub>4</sub> の 10 重量 % 水溶液 363 g とを窒素圧にて圧入した。ついで圧力が 8.0 kgf / cm<sup>2</sup> G になるように、TFE を自圧にて 60 g、PMVE 58 g (TFE / PMVE = 63 / 37 モル比) をプランジャーポンプにて圧入した。以後、反応の進行にともない同様に TFE、PMVE を圧入し、7 ~ 8 kgf / cm<sup>2</sup> G のあいだで、昇圧、降圧を繰り返した。

重合反応の開始から 17 時間後、TFE および PMVE の合計仕込み量が、6000 g になった時点で、オートクレーブを冷却し、未反応モノマーを放出して固形分濃度 16.00 重量 % の水性分散体をえた。

この水性分散体の一部を取り、凍結させ凝析を行ない、解凍後凝析物を水洗、真空乾燥してゴム状重合体をえた。この重合体のムーニー粘度  $ML_{1+10}$  ( $100^{\circ}\text{C}$ ) は、1であった。また、 $160^{\circ}\text{C}$ 、 $5\text{ kgf/cm}^2$  荷重で MFR を測定しようとしたところ、流れすぎて値を求めることはできなかった。

$^{19}\text{F}$  - NMR 分析の結果、この重合体のモノマー単位組成は、 $\text{T F E} / \text{P M V E} = 66 / 34$  モル%であった。DSC 分析により測定した  $T_g$  (中央値) は、 $-9^{\circ}\text{C}$  であった。

実施例 1 (非エラストマー性セグメント B のブロック共重合)

内容積 3 リットルのステンレス製オートクレーブに、合成例 1 でえられた水性分散体  $1096\text{ g}$  と、パーフルオロ (プロピルビニルエーテル) (P P V E)  $4.15\text{ g}$  を仕込み、系内を窒素ガスで十分に置換したのち、系内の温度を  $80^{\circ}\text{C}$  に保った。 $400\text{ rpm}$  で攪拌を行ないながら、テトラフルオロエチレン (T F E) を内圧が  $8.0\text{ kgf/cm}^2\text{ G}$  となるよう圧入した。

ついで過硫酸アンモニウム (A P S)  $10\text{ mg}$  を水  $2\text{ ml}$  にとかした溶液を窒素を用いて圧入して反応を開始した。

重合反応の進行にともなって圧力が低下するので、 $7.0\text{ kgf/cm}^2\text{ G}$  まで低下した時点で T F E で  $8.0\text{ kgf/cm}^2\text{ G}$  まで再加圧し、 $7.0 \sim 8.0\text{ kgf/cm}^2\text{ G}$  の間で降圧、昇圧を繰り返した。

重合開始より T F E が  $29.6\text{ g}$  消費された時点で供給を止め、オートクレーブを冷却し、未反応モノマーを放出し、半透明の水性分散体  $1132\text{ g}$  をえた。

えられた水性分散体中の固形分濃度は 19.6 重量%であり、動的光散乱法で測定した粒子径は 55.3 nm であった。

ポリマーの得量の増加により計算された重合体全体に対する非エラストマー性セグメント B の比率、すなわち、 $\{ (\text{後重合でえられたポリマー得量}) - (\text{仕込んだポリマー量}) \} \div (\text{後重合でえられたポリマー得量}) \times 100$  は 16.2 重量%であった。

えられた水性分散体を凍結凝析し、析出したポリマーを洗浄、乾燥し、白色固体をえた。

えられた含フッ素多元セグメント化ポリマー中の非エラストマー性セグメントの組成は  $^{19}\text{F}$ -NMR 分析により、TFE / PPVE = 99.5 / 0.5 モル%であった。また、DSC 分析により、エラストマー性セグメント A のガラス転移点は 2 °C であり、非エラストマー性セグメント B の結晶融点は 324 °C と検知された。

実施例 2 (非エラストマー性セグメント B のブロック共重合)

内容積 3 リットルのステンレス製オートクレーブに、合成例 2 でえられた水性分散体 993.7 g と、パーフルオロ (プロピルビニルエーテル) (PPVE) 10.3 g を仕込み、系内を窒素ガスで十分に置換したのち、系内の温度を 80 °C に保った。400 rpm で攪拌を行ないながら、テトラフルオロエチレン (TFE) を内圧が 8.0 kgf / cm<sup>2</sup> G となるよう圧入した。

ついで過硫酸アンモニウム (APS) 10 mg を水 2 ml にとかした溶液を窒素を用いて圧入して反応を開始した。

重合反応の進行にともなって圧力が低下するので、7.0

$\text{kgf} / \text{cm}^2 \text{G}$ まで低下した時点でTFEで $8.0 \text{ kgf} / \text{cm}^2 \text{G}$ まで再加圧し、 $7.0 \sim 8.0 \text{ kgf} / \text{cm}^2 \text{G}$ の間で降圧、昇圧を繰り返した。

重合開始よりTFEが $57.0 \text{ g}$ 消費された時点で供給を止め、オートクレーブを冷却し、未反応モノマーを放出し、半透明の水性分散体 $1200 \text{ g}$ をえた。

えられた水性分散体中の固形分濃度は $20.0$ 重量%であり、動的光散乱法で測定した粒子径は $53.4 \text{ nm}$ であった。

ポリマーの得量の増加により計算された重合体全体に対する非エラストマー性セグメントBの比率、すなわち、  
 $\{ (\text{後重合でえられたポリマー得量}) - (\text{仕込んだポリマー量}) \} \div (\text{後重合でえられたポリマー得量}) \times 100$   
は $24.8$ 重量%であった。

えられた水性分散体を凍結凝析し、析出したポリマーを洗浄、乾燥し、白色固体をえた。

えられた含フッ素多元セグメント化ポリマー中の非エラストマー性セグメントBの組成は $^{19}\text{F}$ -NMR分析により、TFE/PPVE =  $98.9 / 1.1$ モル%であった。また、DSC分析により、エラストマー性セグメントAのガラス転移点は $2^\circ\text{C}$ であり、非エラストマー性セグメントBの結晶融点は $310^\circ\text{C}$ と検知された。

実施例3（非エラストマー性セグメントBのブロック共重合）

内容積6リットルのステンレス製オートクレーブに、合成例3でえられたディスパージョン $3000 \text{ g}$ を仕込み、系内を窒素ガスで十分に置換したのち、系内の温度を $80^\circ\text{C}$ に保った。 $600 \text{ rpm}$ で攪拌を行ないながら、

テトラフルオロエチレン (TFE) を内圧が  $2.0 \text{ kg f / cm}^2 \text{ G}$  となるよう圧入した。

ついで過硫酸アンモニウム (APS)  $10 \text{ mg}$  を水  $2 \text{ ml}$  にとかした溶液を窒素を用いて圧入して反応を開始した。

重合反応の進行にともなって圧力が低下するので、 $1.5 \text{ kg f / cm}^2 \text{ G}$  まで低下した時点で TFE で  $2.0 \text{ kg f / cm}^2 \text{ G}$  まで再加圧し、 $1.5 \sim 2.0 \text{ kg f / cm}^2 \text{ G}$  の間で降圧、昇圧を繰り返した。

重合開始より TFE が約  $10 \text{ g}$  消費された時点で供給を止め、オートクレーブを冷却し、未反応モノマーを放出し、半透明の水性分散体  $3011 \text{ g}$  をえた。

えられた水性分散体中の固形分濃度は  $31.3$  重量% であり、ポリマーの得量の増加により計算された重合体全体に対する非エラストマー性セグメント B の比率、すなわち  $\{ (\text{後重合でえられたポリマー得量}) - (\text{仕込んだポリマー量}) \} \div (\text{後重合でえられたポリマー得量}) \times 100$  は  $4.5$  重量% であった。

えられた水性分散体を凍結凝析し、析出したポリマーを洗浄、乾燥し、白色固体をえた。

DSC 分析により、エラストマー性セグメント A のガラス転移点は  $-4^\circ \text{C}$  であり、非エラストマー性セグメント B の結晶融点は  $263^\circ \text{C}$  と検知された。この含フッ素多元セグメント化ポリマーのムーニー粘度  $ML_{1+10}$  ( $140^\circ \text{C}$ ) は  $101$  であった。

実施例 4 (非エラストマー性セグメント B のブロック共重合)

内容積  $6$  リットルのステンレス製オートクレーブに、合成例 3 でえられたディスパージョン  $3000 \text{ g}$  を仕込

み、系内を窒素ガスで十分に置換したのち、系内の温度を80℃に保った。600rpmで攪拌を行ないながら、テトラフルオロエチレン(TFE)を内圧が2.0kgf/cm<sup>2</sup>Gとなるよう圧入した。

ついで過硫酸アンモニウム(APS)10mgを水2mlにとかした溶液を窒素を用いて圧入して反応を開始した。

重合反応の進行にともなって圧力が低下するので、1.5kgf/cm<sup>2</sup>Gまで低下した時点でTFEで2.0kgf/cm<sup>2</sup>Gまで再加圧し、1.5～2.0kgf/cm<sup>2</sup>Gの間で降圧、昇圧を繰り返した。

重合開始よりTFEが約120g消費された時点で供給を止め、オートクレーブを冷却し、未反応モノマーを放出し、半透明の水性分散体3137gをえた。

えられた水性分散体中の固形分濃度は19.6重量%であり、動的光散乱法で測定した粒子径は55.3nmであった。

ポリマーの得量の増加により計算された重合体全体に対する非エラストマー性セグメントBの比率、すなわち、{(後重合でえられたポリマー得量) - (仕込んだポリマー量)} ÷ (後重合でえられたポリマー得量) × 100は18.5重量%であった。

えられた水性分散体を凍結凝析し、析出したポリマーを洗浄、乾燥し、白色固体をえた。

DSC分析により、エラストマー性セグメントAのガラス転移点は-4℃であり、非エラストマー性セグメントBの結晶融点は328℃と検知された。この含フッ素多元セグメント化ポリマーのムーニー測定(140℃)は溶融せず測定できなかった。

### 実施例 5 (非エラストマー性セグメント B のブロック共重合)

内容積 6 リットルのガラスライニング製オートクレーブに、合成例 4 でえられたディスパージョン 2000 g を仕込み、系内を窒素ガスで十分に置換したのち、系内の温度を 50℃ に保った。600 rpm で搅拌を行ないながら、テトラフルオロエチレン (TFE) を内圧 8.0 kgf/cm<sup>2</sup>G となるよう圧入した。

ついで過硫酸アンモニウム (APS) 20 mg を水 8 ml にとかした溶液を窒素を用いて圧入して反応を開始した。

重合反応の進行にともなって圧力が低下するので、7.5 kgf/cm<sup>2</sup>G まで低下した時点で TFE で 8.0 kgf/cm<sup>2</sup>G まで再加圧し、7.5 ~ 8.0 kgf/cm<sup>2</sup>G の間で降圧、昇圧を繰り返した。

重合反応の開始より TFE が約 9 g、28 g、45 g 消費された時点でパーフルオロ (8-シアノ-5-メチル-3,6-ジオキサ-1-オクテン) (CNVE) をそれぞれ約 13 g ずつ窒素を用いて圧入した。

重合開始より TFE が約 66 g 消費された時点で供給を止め、オートクレーブを冷却し、未反応モノマーを放出し、半透明の水性分散体 2242 g をえた。

えられた水性分散体中の固形分濃度は 17.9 重量% であり、ポリマーの得量の増加により計算された重合体全体に対する非エラストマー性セグメント B の比率、すなわち、{(後重合でえられたポリマー得量) - (仕込んだポリマー量)} ÷ (後重合でえられたポリマー得量) × 100 は 20.3 重量% であった。

えられた水性分散体を凍結凝析し、析出したポリマー

を 1 4 1 b にて洗浄、6 0 °C にて真空乾燥し、白色固体をえた。

非エラストマー性セグメント B の組成は、I R 分析により T F E / C N V E = 9 6 . 5 / 3 . 5 (モル比) であった。この含フッ素多元セグメント化ポリマーの M F R 値は、1 6 0 °C、5 k g f / c m <sup>2</sup> 荷重で  $4.9 \times 10^{-2}$  g / 1 0 m i m であった。

実施例 6 (非エラストマー性セグメント B のブロック共重合)

内容積 6 リットルのガラスライニング製オートクレーブに、合成例 4 でえられたディスパージョン 2 0 0 0 g を仕込み、系内を窒素ガスで十分に置換したのち、系内の温度を 8 0 °C に保った。6 0 0 r p m で攪拌を行ないながら、フッ化ビニリデン (V d F) を内圧 8 . 0 k g f / c m <sup>2</sup> G となるよう圧入した。

ついで過硫酸アンモニウム (A P S) 1 0 m g を水 2 m l にとかした溶液を窒素を用いて圧入して反応を開始した。

重合反応の進行にともなって圧力が低下するので、7 . 5 k g f / c m <sup>2</sup> G まで低下した時点で V d F で 8 . 0 k g f / c m <sup>2</sup> G まで再加圧し、7 . 5 ~ 8 . 0 k g f / c m <sup>2</sup> G の間で降圧、昇圧を繰り返した。

重合中、適度な重合速度を保つように、過硫酸アンモニウム (A P S) を追加した。

重合開始より V d F が約 5 0 g 消費された時点で供給を止め、オートクレーブを冷却し、未反応モノマーを放出し、半透明の水性分散体 2 0 5 7 g をえた。

えられた水性分散体中の固形分濃度は 1 8 . 2 重量 % であり、ポリマーの得量の増加により計算された重合体



全体に対する非エラストマー性セグメント B の比率、すなわち、 $\{ (\text{後重合でえられたポリマー得量}) - (\text{仕込んだポリマー量}) \} \div (\text{後重合でえられたポリマー得量}) \times 100$  は 14.5 重量% であった。

えられた水性分散体を硝酸で凝析し、析出したポリマーを洗浄、乾燥し、白色固体をえた。

DSC 分析により、エラストマー性セグメント A のガラス転移点は  $-9^{\circ}\text{C}$  であり、非エラストマー性セグメント B の結晶融点は  $162^{\circ}\text{C}$  と検知された。この含フッ素多元セグメント化ポリマーの MFR 値は、 $160^{\circ}\text{C}$ 、 $5\text{ kg f/cm}^2$  荷重で  $7.2 \times 10^{-3}\text{ g/10 min}$  であった。実施例 7 (非エラストマー性セグメント B のブロック共重合)

内容積 6 リットルのガラスライニング製オートクレープに、合成例 4 でえられたディスパージョン  $2000\text{ g}$  を仕込み、系内を窒素ガスで十分に置換したのち、系内の温度を  $80^{\circ}\text{C}$  に保った。 $600\text{ rpm}$  で攪拌を行ないながら、テトラフルオロエチレン (TFE) とエチレン (Et) とヘキサフルオロプロピレン (HFP) の混合ガス (TFE / Et / HFP =  $67 / 16 / 17$  モル比) を内圧  $8.0\text{ kg f/cm}^2\text{G}$  となるよう圧入した。

ついで過硫酸アンモニウム (APS)  $10\text{ mg}$  を水  $2\text{ ml}$  にとかした溶液を窒素を用いて圧入して反応を開始した。

重合反応の進行にともなって圧力が低下するので、 $7.5\text{ kg f/cm}^2\text{G}$  まで低下した時点で TFE / Et / HFP ( $47 / 46 / 7$  モル比) の混合ガスで  $8.0\text{ kg f/cm}^2\text{G}$  まで再加圧し、 $7.5 \sim 8.0\text{ kg f/cm}^2\text{G}$  の間で降圧、昇圧を繰り返した。

重合中、適度な重合速度を保つように、過硫酸アンモニウム（A P S）を追加した。

重合開始より前記混合ガスが約 5 4 g 消費された時点で供給を止め、オートクレーブを冷却し、未反応モノマーを放出し、半透明の水性分散体 2 2 5 8 g をえた。

えられた水性分散体中の固形分濃度は 1 7 . 0 重量%であり、ポリマーの得量の増加により計算された重合体全体に対する非エラストマー性セグメント B の比率、すなわち、 $\{ (\text{後重合でえられたポリマー得量}) - (\text{仕込んだポリマー量}) \} \div (\text{後重合でえられたポリマー得量}) \times 100$  は 1 6 . 6 重量%であった。

えられた水性分散体を硝酸で凝析し、析出したポリマーを洗浄、乾燥し、白色固体をえた。

D S C 分析により、エラストマー性セグメント A のガラス転移点は  $-9^{\circ}\text{C}$ 、非エラストマー性セグメント B の結晶融点は  $198^{\circ}\text{C}$  と検知された。この含フッ素多元セグメント化ポリマーの M F R 値は、 $160^{\circ}\text{C}$ 、 $5\text{ kg f} / \text{cm}^2$  荷重で  $1.2 \times 10^{-1}\text{ g} / 10\text{ min}$  であった。実施例 8（非エラストマー性セグメント B のブロック共重合）

内容積 6 リットルのガラスライニング製オートクレーブに、合成例 4 でえられたディスパージョン 2 0 0 0 g を仕込み、系内を窒素ガスで十分に置換したのち、系内の温度を  $80^{\circ}\text{C}$  に保った。6 0 0 r p m で攪拌を行ないながら、テトラフルオロエチレン（T F E）を内圧が  $2.0\text{ kg f} / \text{cm}^2$  G となるよう圧入した。

ついで過硫酸アンモニウム（A P S）1 0 m g を水 2 m l にとかした溶液を窒素を用いて圧入して反応を開始した。

重合反応の進行にともなって圧力が低下するので、 $1.5 \text{ kg f / cm}^2 \text{ G}$ まで低下した時点でTFEで $2.0 \text{ kg f / cm}^2 \text{ G}$ まで再加圧し、 $1.5 \sim 2.0 \text{ kg f / cm}^2 \text{ G}$ の間に降圧、昇圧を繰り返した。

重合開始よりTFEが約77g消費された時点で供給を止め、オートクレーブを冷却し、未反応モノマーを放出し、半透明の水性分散体2063gをえた。

えられた水性分散体中のポリマー濃度は19.8重量%であり、ポリマーの得量の増加により計算された重合体全体に対する非エラストマー性セグメントBの比率、すなわち{(後重合でえられたポリマー得量) - (仕込んだポリマー量)} ÷ (後重合でえられたポリマー得量) × 100は21.6重量%であった。

えられた水性分散体を硝酸で凝析し、析出したポリマーを洗浄、乾燥し、白色固体をえた。

この含フッ素多元セグメント化ポリマーは $160^\circ\text{C}$ 、 $5 \text{ kg f / cm}^2$ 荷重のMFR測定では流れなかった。参考例1(パーハロオレフィン以外の構造単位からなるエラストマー性セグメントをもつ含フッ素多元セグメント化ポリマーの合成)

#### (1) エラストマー性セグメントAの合成

6リットルのステンレス製オートクレーブに純水3000gおよびパーフルオロオクタン酸アンモニウム6gを仕込み、内部空間を純窒素ガスで完全に置換した後、フッ化ビニリデン(VdF)とテトラフルオロエチレン(TFE)とヘキサフルオロプロピレン(HFP)の混合ガス(VdF / TFE / HFP = 69 / 11 / 20モル比)で $80^\circ\text{C}$ 、攪拌下に $15 \text{ kg / cm}^2 \text{ G}$ に加圧した。過硫酸アンモニ

ウム (A P S) 1 % 水溶液 4 g を槽内に圧入すると直ちに圧力低下が起るので、圧力を保つように V d F / T F E / H F P ( 5 0 / 2 0 / 3 0 モル比 ) 混合ガスを圧入しながら反応を継続し、追加混合ガスが 2 g 消費した段階で 1 , 4 - ジョードパーフルオロブタン 3 . 1 g を圧入した。以後 3 時間毎に A P S 1 % 水溶液 2 g を圧入しながら 1 5 時間反応を行なった後、急速降温およびガス放出を行なって反応を終了させた。固形分含量 2 5 % の白色水性ディスパージョンがえられた。このディスパージョンの一部をとり、強力な剪断力を有するラインミキサーにより凝析し、凝析物を水洗、乾燥して、無色透明な弾性状ポリマーをえた。<sup>19</sup>F - N M R 分析より共重合体の組成は、V d F / T F E / H F P = 5 0 / 2 0 / 3 0 モル % 、D S C 分析によるガラス転移点は - 1 0 °C 、 $[\eta] = 0 . 6 5$  ( d l / g 、3 5 °C 、M E K ) 。ムーニー粘度  $M L_{1+20} ( 1 0 0 ^\circ C ) = 7 5$  であった。

( 2 ) ( 非エラストマー性セグメント B のブロック共重合 )

内容積 6 リットルのステンレス製オートクレーブに、上記 ( 1 ) でえられたディスパージョン 3 0 0 0 g を仕込み、系内を窒素ガスで十分に置換した後、系内の温度を 8 0 °C に保った。2 0 0 r p m で攪拌を行ないながら、テトラフルオロエチレン ( T F E ) を内圧が 1 . 0 k g f / c m <sup>2</sup> G となるよう圧入した。

次いで過硫酸アンモニウム 1 0 m g を水 2 m l に溶かした溶液を窒素を用いて圧入して反応を開始した。

重合反応の進行にともなって圧力が低下するので 0 k g f / c m <sup>2</sup> G まで低下した時点で T F E で 1 . 0 k g f / c m <sup>2</sup> G

まで再加圧し、 $1.0 \text{ kgf/cm}^2 \text{G}$ までの間で降圧、昇圧を繰り返した。

重合開始よりTFEが約40g消費された時点で供給を止め、オートクレーブを冷却し、未反応モノマーを放出し、半透明の水性分散体3061gをえた。

えられた水性分散体中の固形分濃度は25.5%であり、ポリマーの得量の増加により計算された重合体全体に対する非エラストマー性セグメントBの比率、すなわち

$$\{ (\text{後重合でえられたポリマー得量}) - (\text{仕込んだポリマー量}) \} \div (\text{後重合でえられたポリマー得量}) \times 100$$
は4.5重量%であった。

えられた水性分散体を凍結凝析し、析出したポリマーを洗浄、乾燥し、白色固体をえた。

DSC分析により、エラストマー性セグメントAの $T_g - 4^\circ\text{C}$ に加えて、非エラストマー性セグメントBの結晶融点が $305^\circ\text{C}$ と検知された。この含フッ素多元セグメント化ポリマーのムーニー粘度 $ML_{1+20}(100^\circ\text{C})$ は89、 $ML_{1+10}(140^\circ\text{C})$ は41であった。

参考例2（エラストマー性セグメントAと非エラストマー性セグメントBとのブレンド）

テトラフルオロエチレンとパーフルオロ（プロピルビニルエーテル）との共重合体（ダイキン工業（株）製ネオフロンPFA AP-201）13.5g（15重量%）を $350^\circ\text{C}$ に設定した内容積 $60 \text{ cm}^3$ のブラベンダーミキサーに投入、回転数10rpmで3分間熔融させたのち、合成例1でえられたエラストマー性セグメントAのみからなるポリマー73.5g（85重量%）を加え

回転数 30 r p m で 5 分間混練し、組成物をえた。

参考例 3 (エラストマー性セグメント A と非エラストマー性セグメント B とのブレンド)

テトラフルオロエチレンとパーフルオロ (プロピルビニルエーテル) との共重合体 (参考例 2 と同じ) を 22.5 g (25 重量%)、合成例 1 でえたエラストマー性セグメント A のみからなるポリマー 67.5 g (75 重量%) を用いること以外は参考例 2 と同様にして混練し、組成物をえた。

実施例 9 ~ 15、比較例 1 ~ 2 (ブロック化率の測定)

実施例 1、2、4、5、6、7、8 および参考例 1 でえた含フッ素多元セグメント化ポリマーおよび、参考例 2 でえた組成物 (合成例 1 でえたエラストマー性含フッ素ポリマーと非エラストマー性含フッ素ポリマーである P F A とのブレンド物) について以下に示した方法でブロック化率を測定した。結果を表 4 に示す。

(ブロック化率の測定)

ブロック化率とは、第 1 工程 (エラストマー性セグメント A の合成) でえたポリマーから後重合によって含フッ素多元セグメント化ポリマーをうる工程において、原料となるエラストマー性セグメント A の何%がブロック化 (あるいはセグメント化) するかを表わす割合を示し、以下の方法で測定した。

えられた含フッ素多元セグメント化ポリマーの D g を実施例 1、2、4、5、6、7、8 のポリマー (実施例 9 ~ 15) および参考例 2 のポリマー (比較例 2) に関してはフロリナート (登録商標) F C - 7 5 (住友スリーエム (株) 製) に、参考例 1 のポリマー (比較例 1) に

関してはアセトンに 5 重量 % 入れ密封し、60℃で 24 時間放置した。

ブロック化されていないエラストマー性セグメント A のみからなるポリマー分子が溶出してくるため、溶液と不溶物を分離し、溶液を取り出し 120℃1 時間乾燥させ溶液中の溶出してくるポリマー濃度を測定し、溶出ポリマー量（エラストマー性含フッ素ポリマーのみからなるもの）（C）を調べ、次式でブロック化率を求めた。

$$\begin{aligned} \text{ブロック化率(\%)} &: \frac{\text{ブロックされたエラストマー性含フッ素ポリマー}}{\text{後重合に用いたエラストマー性含フッ素ポリマー}} \\ &= \left( 1 - \frac{(C)}{(D) \times \text{エラストマー性含フッ素ポリマー成分の(理論上の)含有率}} \right) \times 100 \end{aligned}$$

表 4

	実施例 9	実施例 10	実施例 11	実施例 12	実施例 13	実施例 14	実施例 15	比較例 1	比較例 2
被験サンプル	実施例 1	実施例 2	実施例 4	実施例 5	実施例 6	実施例 7	実施例 8	参考例 1	参考例 2
エラストマー成分の組成	TFE/PMVE	TFE/PMVE	TFE/PMVE	TFE/PMVE	TFE/PMVE	TFE/PMVE	TFE/PMVE	VdF/TFE/HFP	TFE/PMVE
非エラストマー成分の組成	TFE/PPVE	TFE/PPVE	TFE	TFE/CNVE	VdF	TFE/Et/HFP	TFE	TFE	TFE/PPVE
非エラストマー性セグメントの含有率(重量%)	16.2	24.8	18.5	20.3	14.5	16.6	21.6	4.5	ブレンド(15)
エラストマー性セグメントの含有率(重量%)	83.8	85.2	81.5	79.7	85.5	83.4	78.4	95.5	ブレンド(85)
ブロック化率(%)	94	99	97	67.9	84.6	84.0	76.8	45.5	0 (完全溶解)



## 実施例 16 ～ 18、比較例 3 ～ 4（物性測定）

実施例 1、2 でえた含フッ素多元セグメント化ポリマー、および参考例 2、3 でえた組成物をそれぞれ 100 mm の金型に入れ、350℃に設定したプレス機にセットし、予熱を 30 分間行なったのち、70 kg/cm<sup>2</sup> で 1 分間圧縮成形を行ない、厚さ約 0.5 mm のフィルムをえた。

実施例 3 でえた含フッ素多元セグメント化ポリマーについては、160℃のプレス機を用いた以外は上記と同様にして圧縮成形を行ない、厚さ約 2 mm のシートをえた。

上記でえられた成形フィルム、成形シートを用いて以下に示す各種物性を測定した。結果を表 5 に示す。

## （1）硬度

J I S K 6301 に従い、A 硬度を測定した。

## （2）引張強度

上記それぞれのフィルムまたはシートを A S T M - 1 4 6 7 記載のダンベル状に切りとり、オリエンテック（株）製のテンシロン万能試験機を用い、クロスヘッドスピード 200 mm/min にて測定した。

## （3）粘弾性

約 35 × 5 mm の短冊状に切断し、レオメトリック社製の粘弾性測定装置 R S A - 2 をセットし、周波数 1 H z にて各温度で引張弾性率を測定した。

表 5

	実施例 16	実施例 17	実施例 18	比較例 3	比較例 4
被験サンプル	実施例 1	実施例 2	実施例 3	参考例 2	参考例 3
非エラストマー成分組成	TFE/ PPVE	TFE/ PPVE	TFE	合成例 1 と PFA のブレ ンド (85/ 15) 組成物	合成例 1 と PFA のブレ ンド (75/ 25) 組成物
非エラストマー 成分の含有率 (重量%)	16.2	24.8	4.5		
硬 度	66	77	64	64	74
引張強度 (kgf/cm <sup>2</sup> )	43	103	64	14	31
引張弾性率 (dyn/cm <sup>2</sup> )					
25℃	$7.2 \times 10^7$	$3.4 \times 10^8$	—	$8.4 \times 10^7$	$2.1 \times 10^8$
50℃	$6.2 \times 10^7$	$2.4 \times 10^8$	—	$7.1 \times 10^7$	$1.8 \times 10^8$
100℃	$5.3 \times 10^7$	$1.6 \times 10^8$	—	$2.7 \times 10^7$	$9.1 \times 10^7$
150℃	$4.4 \times 10^7$	$1.3 \times 10^8$	—	$7.8 \times 10^5$	$4.6 \times 10^7$

実施例 19 (非エラストマー性セグメント B のブロック  
共重合)

内容積 6 リットルのステンレス製オートクレーブに、  
合成例 1 でえられた水性分散体 3000 g と、パーフル  
オロ (プロピルビニルエーテル) (PPVE) 34 g を  
仕込み、系内を窒素ガスで十分に置換したのち、系内の  
温度を 80℃ に保った。600 rpm で攪拌を行ないな  
がら、テトラフルオロエチレン (TFE) を内圧が 3.0

$\text{kgf} / \text{cm}^2 \text{G}$  となるよう圧入した。

ついで過硫酸アンモニウム (APS) 10 mg を水 2 ml にとかした溶液を窒素を用いて圧入して反応を開始した。

重合反応の進行にともなって圧力が低下するので、 $2.5 \text{ kgf} / \text{cm}^2 \text{G}$  まで低下した時点で TFE で  $3.0 \text{ kgf} / \text{cm}^2 \text{G}$  まで再加圧し、 $2.5 \sim 3.0 \text{ kgf} / \text{cm}^2 \text{G}$  の間で降圧、昇圧を繰り返した。

重合開始より TFE が 84.8 g 消費された時点で供給を止め、オートクレーブを冷却し、未反応モノマーを放出し、半透明の水性分散体 3125 g をえた。えられた水性分散体中の固形分濃度は 20.2 重量%であった。

ポリマーの得量の増加により計算された重合体全体に対する非エラストマー性セグメント B の比率、すなわち、  
( (後重合でえられたポリマー得量) - (仕込んだポリマー量) )  $\div$  (後重合でえられたポリマー得量)  $\times 100$   
は 14.3 重量%であった。

えられた水性分散体を硝酸で凝析し、析出したポリマーを洗浄、乾燥し、白色固体をえた。この固体のムーニー粘度  $\text{ML}_{1+10}$  (140 °C) は、109 であった。

また、えられた含フッ素多元セグメント化ポリマー中の非エラストマー性セグメント B の組成は  $^{19}\text{F}$ -NMR 分析により、TFE / PPVE = 93.1 / 6.9 モル%であった。

実施例 20 (非エラストマー性セグメント B のブロック共重合)

内容積 6 リットルのステンレス製オートクレーブに、合成例 1 でえられた水性分散体 3000 g と、パーフルオロ (プロピルビニルエーテル) (PPVE) 68 g を

仕込み、系内を窒素ガスで十分に置換したのち、系内の温度を  $15^{\circ}\text{C}$  に保った。400 rpm で攪拌を行ないながら、テトラフルオロエチレン (TFE) を内圧が  $3.0 \text{ kg f / cm}^2 \text{ G}$  となるよう圧入した。

ついで過硫酸アンモニウム (APS) 10 mg を水 2 ml にとかした溶液を窒素を用いて圧入して反応を開始した。

重合反応の進行にともなって圧力が低下するので、 $2.5 \text{ kg f / cm}^2 \text{ G}$  まで低下した時点で TFE で  $3.0 \text{ kg f / cm}^2 \text{ G}$  まで再加圧し、 $2.5 \sim 3.0 \text{ kg f / cm}^2 \text{ G}$  の間で降圧、昇圧を繰り返した。

重合開始より TFE が 67.5 g 消費された時点 (207 分後) で供給を止め、オートクレーブを冷却し、未反応モノマーを放出し、半透明の水性分散体 3154 g をえた。

えられた水性分散体中の固形分濃度は 19.3 重量%であった。

ポリマーの得量の増加により計算された重合体全体に対する非エラストマー性セグメント B の比率、すなわち、 $\{ (\text{後重合でえられたポリマー得量}) - (\text{仕込んだポリマー量}) \} \div (\text{後重合でえられたポリマー得量}) \times 100$  は 11.0 重量%であった。

えられた水性分散体を硝酸で凝析し、析出したポリマーを洗浄、乾燥し、白色固体をえた。この固体のムーニー粘度  $\text{ML}_{1+10}$  ( $140^{\circ}\text{C}$ ) は、101 であった。

また、えられた含フッ素多元セグメント化ポリマー中の非エラストマー性セグメント B の組成は  $^{19}\text{F}$  - NMR 分析により、 $\text{TFE} / \text{PPVE} = 90.3 / 9.7$  モル%であった。

## 実施例 2 1 および 2 2

実施例 1 9 および 2 0 でそれぞれえられた含フッ素多元セグメント化ポリマーを有機過酸化物である 2 , 5 - ジメチル - 2 , 5 - ジ ( t - ブチルパーオキシ) ヘキサン (商品名パーヘキサ 2 . 5 B。日本油脂 (株) 製) と架橋助剤である日本化成 (株) 製のトリアリルイソシアヌレート (T A I C) を重合比 1 0 0 / 1 / 1 で混合しオープンロールにて混練して架橋性成形用組成物を調製した。

この架橋性成形用組成物を 1 6 0 °C で 1 0 分間プレスして加硫したのち、さらにオープン中で 1 8 0 °C で 4 時間加硫し、厚さ 2 m m の加硫物の被験サンプルを作製した。

この加硫物について、つぎの物性を測定した。

(機械的特性)

常態 (2 5 °C) における 1 0 0 % モジュラス、引張強度、引張伸びおよび硬度 (J I S A 硬度) を J I S K 6 3 0 1 に準じて測定する。

結果を表 6 に示す。

## 比較例 5

合成例 1 でえた水性分散液をそのまま硝酸で凝析し、析出したポリマーを洗浄、乾燥し、ゴム状物 3 5 3 g をえた。

ついで実施例 2 1 において白色固体に代えてこのゴム状物を用いたほかは実施例 2 1 と同様にして比較用の成形用組成物を調製し、同実施例と同様にして加硫して被験サンプルを作製した。

この比較用サンプルについて実施例 2 1 と同様の物性

を調べた。結果を表 6 に示す。

表 6

	実施例 21	実施例 22	比較例 5
配合			
含フッ素多元セグメント化 ポリマー (重量部)	実施例 19 (100)	実施例 20 (100)	合成例 1 (100)
パーヘキサ 2.5B (重量部)	1.0	1.0	1.0
TAIC (重量部)	1.0	1.0	1.0
機械的特性			
100 %モジュラス (kgf/cm <sup>2</sup> )	34	28	15
引張強度 (kgf/cm <sup>2</sup> )	223	191	149
引張伸び (%)	220	230	220
硬度 (JIS A)	72	71	63

表 6 から明らかなように、本発明の含フッ素多元セグメント化ポリマーを用いるときは、機械的特性に優れた加硫物がえられる。

#### 実施例 23

実施例 3 でえた含フッ素多元セグメント化ポリマーを用いて実施例 18 の成形シート（架橋剤なし）をバルブ付きのガラス容器に入れ、減圧と窒素ガスによる加圧を繰り返して脱気したのち、コバルト 60 を線源とする  $\gamma$  線を 10 M R a d 照射し、架橋した。

未照射のシートおよびえられた架橋シートにつき、実施例 21 と同様にして機械的特性（100 %モジュラス、引張強度、引張伸び）を測定した。

結果を表 7 に示す。

## 実施例 24

実施例 3 でえた含フッ素多元セグメント化ポリマー 100 部に対してトリアリルイソシアヌレート (TAIC) 0.2 部および 1, 3, 5-トリス (2, 3, 3-トリフルオロ-2-プロペニル)-1, 3, 5-トリアジン-2, 4, 6-トリオン (F-TAIC) 0.3 部を配合した組成物を 160℃にて圧縮成形した後、100℃まで冷却し、成形シートを取り出した。

このシートを実施例 23 と同様にして  $\gamma$  線を照射して架橋し、架橋シートをえ、実施例 23 と同様にして機械的特性を調べた。未架橋シートについても同様に機械的特性を調べた。

結果を表 7 に示す。

表 7

	実施例 23		実施例 24	
配合	実施例 3 (100)		実施例 3 (100)	
含フッ素多元セグメント化ポリマー (重量部)				
TAIC (重量部)	-		0.2	
F-TAIC (重量部)	-		0.3	
放射線照射	未照射シート	架橋シート	未照射シート	架橋シート
照射線量 (Mrad)	0	10	0	10
機械的特性				
100%モジュラス (kgf/cm <sup>2</sup> )	23	22	21	30
引張強度 (kgf/cm <sup>2</sup> )	64	74	59	123
引張伸び (%)	320	380	360	250

表 7 に示すように放射線（ $\gamma$  線）架橋法によっても機械的特性、特に引張強度に優れた成形物がえられる。

#### 実施例 25 および参考例

実施例 6 で得た含フッ素多元セグメント化ポリマーをオープンロールにより混練し、これらを金型に充填し、表 8 記載の条件で予備成形を行なった。得られた予備成形体に対し空气中で電子線照射を行ない、架橋成形体を得た。

この架橋成形体についてつぎの物性を測定した。結果を表 8 に示す。参考として、電子線照射を行なわないものの物性を併せて表 8 に示す。

#### （機械的特性）

J I S K 6 3 0 1 に準じて常態（25℃）での 50 % モジュラス、引張強度、引張伸び、硬度（J I S A 硬度）を測定する。



表 8

	実施例 2 5	参考例
使用ポリマー	実施例 6	実施例 6
成形条件		
プレス温度 (°C)	180	180
プレス圧力 (k g f G)	10	10
予熱時間 (分)	10	10
プレス時間 (分)	10	10
冷却時間 (分)	10	10
電子線照射		
照射量 (K G y)	50	0
機械的特性		
硬度 (J I S   A)	72	72
引張強度 (k g f / c m <sup>2</sup> )	64	58
引張伸び (%)	150	218
50%引張応力 (k g f / c m <sup>2</sup> )	23	17

## 実施例 2 6 ～ 2 8

実施例 6、7 および 8 でそれぞれ得た含フッ素多元セグメント化ポリマーと有機過酸化物である 2, 5-ジメチルー 2, 5-ジ (t-ブチルパーオキシ) ヘキサン (商品名パーヘキサ 2, 5 B (日本油脂 (株) 製)) と架橋助剤であるトリアリルイソシアヌレート (T A I C) (日本化成 (株) 製) とを重量比 1 0 0 / 0. 5 / 1 で混合し、オープンロールにて混練して架橋性の成形用組成物を調製した。

この架橋性成形用組成物を 1 6 0 °C 2 0 分間プレス加硫したのち、さらにオープン中で 1 8 0 °C 4 時間加硫し、2 0 × 2 0 × 2 m m のシート状加硫物の試料を作成した。

この加硫試料についてつぎの物性を調べた。結果を表 9 に示す。

(機械的特性)

実施例 25 と同じ。圧縮永久歪み (100℃、24 時間) は J I S K 6301 に準じて測定する。

(耐プラズマ性)

(株) サムコインターナショナル研究所製のプラズマドライクリーナー モデル P X - 1000 を用い、真空圧 50 m T o r r、酸素流量 200 c c / m i n、電力 400 W、周波数 13.56 K H z の条件でプラズマを発生させ、リアクティブイオンエッチング (R I E) 条件に従って試料 (20 × 20 × 2 m m) に 30 分間照射する。

耐プラズマ性は照射後の重量減少度と発生パーティクル数により評価する。

重量減少度

プラズマ照射前後の試料重量を 100 分の 1 m g 単位で測定し、次式により被照射単位面積 (m m<sup>2</sup>) あたりの重量減少度 (% / c m<sup>2</sup>) を算出する。

$$\text{重量減少度} = \frac{\text{照射前重量 (mg)} - \text{照射後重量 (mg)}}{\text{試料被照射面積 (mm}^2\text{)} \times \text{照射前重量 (mg)}}$$

なお、照射を上方から試料に垂直に行なう R I E 条件で行なっているため、試料の被照射部分 (面積) は試料上面積の 400 m m<sup>2</sup> (20 m m × 20 m m) である。

表 9

	実施例 2 6	実施例 2 7	実施例 2 8
使用ポリマー	実施例 6	実施例 7	実施例 8
成形条件			
プレス温度 (°C)	160	160	160
プレス圧力 (k g f / G)	100	100	100
プレス時間 (分)	20	20	10
二次加硫条件			
加硫温度 (°C)	180	180	180
加硫時間 (時間)	4	4	4
機械的特性			
硬度 (J I S A)	72	74	81
引張強度 (k g f / c m <sup>2</sup> )	113	105	88
引張伸び (%)	224	268	106
50%引張応力 (k g f / c m <sup>2</sup> )	17	22	39
圧縮永久歪み (100°C、24時間、%)	41	16	12
耐プラズマ性			
重量減少度 (% / c m <sup>2</sup> )	0.080	0.089	0.081

## 実施例 2 9

実施例 5 で得た含フッ素多元セグメント化ポリマーと架橋剤である 2,2-ビス(3-アミノ-4-ヒドロキシフェニル)ヘキサフルオロプロパンと充填材であるカーボンブラック(Cancarb 社製 Thermax N-990)とを重量比 100/2/20 で混合し、オープンロールにて混練して架橋性の成形用組成物を調製した。

この架橋性成形用組成物を金型に充填し、表 10 に記載の条件で一次加硫を行なった。この一次加硫物に対し、表 10 に記載の条件で 2 段階の二次加硫を施し、成形体を得た。この成形体の機械的特性について、実施例 25 と同様にして測定した(100%引張応力は J I S K 6301 に準じて測定)。結果を表 10 に示す。

表 10

	実施例 29
使用ポリマー	実施例 5
一次加硫条件	
温度 (°C)	180
時間 (分)	15
二次加硫条件	
一段目	
温度 (°C)	204
時間 (時間)	18
二段目	
温度 (°C)	228
時間 (時間)	18
機械的特性	
硬度 (JIS A)	86
引張強度 (kgf/cm <sup>2</sup> )	81
引張伸び (%)	186
100%引張応力 (kgf/cm <sup>2</sup> )	77

### 産業上の利用可能性

本発明によれば、柔軟性、弾性、シール性、耐薬品性、耐熱性という含フッ素エラストマーの特性を維持したまま、機械的特性（特に高温時など）、耐摩耗性、低汚染性、ガス低透過性、透明性に優れた含フッ素多元セグメント化ポリマーからなる、特に半導体関連製造装置用のシール材などの成形に適する成形用材料を提供することができる。

## 請求の範囲

1. エラストマー性含フッ素ポリマー鎖セグメントと非エラストマー性含フッ素ポリマー鎖セグメントを有し、該エラストマー性含フッ素ポリマー鎖セグメントが、ポリマー全体に柔軟性を与えるものであり、かつ構成単位として90モル%以上をパーハロオレフィン単位とするセグメントである含フッ素多元セグメント化ポリマーからなる成形用材料。
2. エラストマー性含フッ素ポリマー鎖セグメントが、構成単位として95モル%以上をパーハロオレフィン単位とする請求の範囲第1項記載の成形用材料。
3. 前記含フッ素多元セグメント化ポリマーにおいて、エラストマー性含フッ素ポリマー鎖セグメントおよび／または非エラストマー性含フッ素ポリマー鎖セグメントがそれぞれのセグメントに硬化部位を与える単量体に基づく構成単位を含む請求の範囲第1項または第2項記載の成形用材料。
4. 前記硬化部位を与える単量体に基づく構成単位がそれぞれのセグメントの5モル%以下を占める請求の範囲第3項記載の成形用材料。
5. 前記含フッ素多元セグメント化ポリマーにおいて、エラストマー性含フッ素ポリマー鎖セグメントをA、非エラストマー性含フッ素ポリマー鎖セグメントをBとし、含フッ素多元セグメント化ポリマーをB-A-BおよびA-Bと表わし、非エラストマー性含フッ素ポリマー鎖セグメントBと結合していないエラストマー性含フッ素ポリマー鎖セグメントAのみからなるポリ

マ－分子を C と表わすとき、 $A / (A + C) \geq 90$  重量 % である請求の範囲第 1 項～第 4 項のいずれかに記載の成形用材料。

6. 前記含フッ素多元セグメント化ポリマーにおいて、エラストマー性含フッ素ポリマー鎖セグメントが非晶性であって、かつガラス転移点が 25℃ 以下である請求の範囲第 1 項～第 5 項のいずれかに記載の成形用材料。
7. エラストマー性含フッ素ポリマー鎖セグメントが、テトラフルオロエチレン 45～90 モル %、パーフルオロ（アルキルビニルエーテル）10～50 モル % および硬化部位を与える単量体 0～5 モル % からなる請求の範囲第 6 項記載の成形用材料。
8. 前記含フッ素多元セグメント化ポリマーにおいて、非エラストマー性含フッ素ポリマー鎖セグメントが、結晶融点 150℃ 以上のポリマー鎖である請求の範囲第 1 項～第 7 項のいずれかに記載の成形用材料。
9. 非エラストマー性含フッ素ポリマー鎖セグメントがパーハロオレフィン単位を構成単位とする請求の範囲第 8 項記載の成形用材料。
10. 非エラストマー性含フッ素ポリマー鎖セグメントが少なくとも一つのフルオロオレフィン単位を含み、必要に応じて水素を含むオレフィン単位を構成単位とする請求の範囲第 8 項記載の成形用材料。
11. 非エラストマー性含フッ素ポリマー鎖セグメントが、テトラフルオロエチレン 85～100 モル %、および  $CF_2 = CF - R_f^1$  [ $R_f^1$  は  $CF_3$  または  $OR_f^2$  ( $R_f^2$  は炭素数 1～5 のパーフルオロアルキル基)] 0～15

- モル % からなる非エラストマー性含フッ素ポリマー鎖セグメントである請求の範囲第 9 項記載の成形用材料。
12. 半導体関連製造装置用の成形用材料である請求の範囲第 1 項～第 11 項のいずれかに記載の成形用材料。
13. 請求の範囲第 1 項～第 11 項のいずれかに記載の含フッ素多元セグメント化ポリマー 100 重量部、有機過酸化物 0.05～10 重量部および架橋助剤 0.1～10 重量部を含む架橋性成形用組成物。
14. 請求の範囲第 3 項～第 11 項に記載の硬化部位としてニトリル基を含む含フッ素多元セグメント化ポリマー 100 重量部、該ニトリル基と反応可能な官能基を持つ架橋剤 0.1～10 重量部を含む架橋性成形用組成物。
15. 請求の範囲第 1 項～第 12 項のいずれかに記載の成形用材料からなる半導体関連製造装置用シール材。
16. 請求の範囲第 13 項または第 14 項に記載の成形用組成物を用いて成形し架橋してえられる成形品。
17. 請求の範囲第 1 項～第 11 項のいずれかに記載の含フッ素多元セグメント化ポリマーを高エネルギー線架橋してえられる成形品。
18. 請求の範囲第 16 項または第 17 項に記載の成形品からなるシール材。
19. 請求の範囲第 15 項または第 18 項に記載のシール材が組み込まれた半導体製造装置。
20. エッチング装置、洗浄装置、露光装置、研磨装置、成膜装置または拡散・イオン注入装置である請求の範囲第 19 項記載の半導体製造装置。

## INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International application No.

PCT/JP98/04977

## A. CLASSIFICATION OF SUBJECT MATTER

Int.Cl<sup>6</sup> C08F293/00, C08L53/00, C09K3/10

According to International Patent Classification (IPC) or to both national classification and IPC

## B. FIELDS SEARCHED

Minimum documentation searched (classification system followed by classification symbols)

Int.Cl<sup>6</sup> C08F293/00-298/08

Documentation searched other than minimum documentation to the extent that such documents are included in the fields searched

Electronic data base consulted during the international search (name of data base and, where practicable, search terms used)

## C. DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT

Category*	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
X	JP, 7-316246, A (Ausimont S.p.A.), 5 December, 1995 (05. 12. 95), Claims 13 to 15 & EP, 683186, A1	1-11
X	JP, 63-270717, A (Daikin Industries, Ltd.), 8 November, 1988 (08. 11. 88), Claims & EP, 272698, B1	1-11
A	JP, 6-220143, A (E.I. Du Pont de Nemours & Co.), 9 August, 1994 (09. 08. 94), Claims & EP, 444700, A2	1-20

☐ Further documents are listed in the continuation of Box C.☐ See patent family annex.

\* Special categories of cited documents:  
 "A" document defining the general state of the art which is not considered to be of particular relevance  
 "E" earlier document but published on or after the international filing date  
 "L" document which may throw doubts on priority claim(s) or which is cited to establish the publication date of another citation or other special reason (as specified)  
 "O" document referring to an oral disclosure, use, exhibition or other means  
 "P" document published prior to the international filing date but later than the priority date claimed

"T" later document published after the international filing date or priority date and not in conflict with the application but cited to understand the principle or theory underlying the invention  
 "X" document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered novel or cannot be considered to involve an inventive step when the document is taken alone  
 "Y" document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered to involve an inventive step when the document is combined with one or more other such documents, such combination being obvious to a person skilled in the art  
 "&" document member of the same patent family

Date of the actual completion of the international search  
 24 December, 1998 (24. 12. 98)

Date of mailing of the international search report  
 12 January, 1999 (12. 01. 99)

Name and mailing address of the ISA/  
 Japanese Patent Office

Authorized officer

Facsimile No.

Telephone No.

Form PCT/ISA/210 (second sheet) (July 1992)



## 国際調査報告

国際出願番号 PCT/J P 98/04977

## A. 発明の属する分野の分類 (国際特許分類 (IPC))

Int. Cl.<sup>°</sup> C 08 F 293/00, C 08 L 53/00, C 09 K 3/10

## B. 調査を行った分野

## 調査を行った最小限資料 (国際特許分類 (IPC))

Int. Cl.<sup>°</sup> C 08 F 293/00-298/08

最小限資料以外の資料で調査を行った分野に含まれるもの

国際調査で使用した電子データベース (データベースの名称、調査に使用した用語)

## C. 関連すると認められる文献

引用文献の カテゴリー*	引用文献名 及び一部の箇所が関連するときは、その関連する箇所の表示	関連する 請求の範囲の番号
X	J P, 7-316246, A (オーシモント エス. ピー. エー.) 5. 12月. 1995 (05. 12. 95), 請求項13-15 & E P, 683186, A1	1-11
X	J P, 63-270717, A (ダイキン工業株式会社) 8. 11月. 1988 (08. 11. 88), 特許請求の範囲 & E P, 272698, B1	1-11
A	J P, 6-220143, A (イー・アイ・デュボン・ドウ・ヌムール・アンド・カンパニー) 9. 8月. 1994 (09. 08. 94), 特許請求の範囲 & E P, 444700, A2	1-20

☐ C欄の続きにも文献が列挙されている。☐ パテントファミリーに関する別紙を参照。

## \* 引用文献のカテゴリー

「A」 特に関連のある文献ではなく、一般的技術水準を示すもの  
「E」 国際出願日前の出願または特許であるが、国際出願日以後に公表されたもの  
「L」 優先権主張に疑義を提起する文献又は他の文献の発行日若しくは他の特別な理由を確立するために引用する文献 (理由を付す)  
「O」 口頭による開示、使用、展示等に言及する文献  
「P」 国際出願日前で、かつ優先権の主張の基礎となる出願

の日の後に公表された文献

「T」 国際出願日又は優先日後に公表された文献であって出願と矛盾するものではなく、発明の原理又は理論の理解のために引用するもの  
「X」 特に関連のある文献であって、当該文献のみで発明の新規性又は進歩性がないと考えられるもの  
「Y」 特に関連のある文献であって、当該文献と他の1以上の文献との、当業者にとって自明である組合せによって進歩性がないと考えられるもの  
「&」 同一パテントファミリー文献

国際調査を完了した日

24. 12. 98

国際調査報告の発送日

12.01.99

国際調査機関の名称及びあて先

日本国特許庁 (ISA/J P)

郵便番号100-8915

東京都千代田区霞が関三丁目4番3号

特許庁審査官 (権限のある職員)

一色 由美子

印

4 J

7537

電話番号 03-3581-1101 内線 3458

様式PCT/ISA/210 (第2ページ) (1998年7月)

**This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning  
Operations and is not part of the Official Record**

**BEST AVAILABLE IMAGES**

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images include but are not limited to the items checked:

- ☐ BLACK BORDERS
- ☐ IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
- ☐ FADED TEXT OR DRAWING
- ☐ BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING
- ☐ SKEWED/SLANTED IMAGES
- ☐ COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS
- ☐ GRAY SCALE DOCUMENTS
- ☐ LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT
- ☐ REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY
- ☐ OTHER: \_\_\_\_\_

**IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.**

**As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.**